

553,702

(12)特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19)世界知的所有権機関
国際事務局



(43)国際公開日
2004年10月28日 (28.10.2004)

PCT

(10)国際公開番号
WO 2004/092059 A1

(51)国際特許分類⁷:
13/02, H01M 8/02, 8/06, C25B 1/02

C01B 3/02,

(72)発明者; および

(75)発明者/出願人(米国についてのみ): 大政 龍晋
(OMASA, Ryushin) [JP/JP]; 〒2510033 神奈川県藤沢市片瀬山五丁目28番11号 Kanagawa (JP). 谷岡明彦 (TANIOKA, Akihiko) [JP/JP]; 〒1450061 東京都大田区石川町二丁目3番16-417号 Tokyo (JP). 皆川美江 (MINAGAWA, Mie) [JP/JP]; 〒1080074 東京都港区高輪二丁目10番20号 Tokyo (JP).

(21)国際出願番号: PCT/JP2004/005497

(22)国際出願日: 2004年4月16日 (16.04.2004)

日本語

(25)国際出願の言語: 日本語

(26)国際公開の言語: 日本語

(30)優先権データ:

特願2003-114695 2003年4月18日 (18.04.2003) JP
特願2003-347649 2003年10月6日 (06.10.2003) JP

(71)出願人(米国を除く全ての指定国について): 日本テクノ株式会社 (JAPAN TECHNO CO., LTD.) [JP/JP]; 〒1460085 東京都大田区久が原二丁目14番10号 Tokyo (JP).

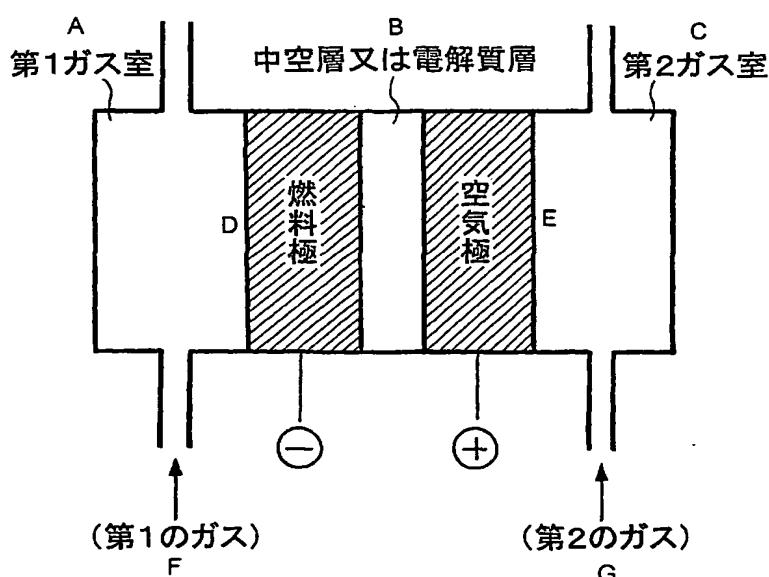
(74)代理人: 山下 穣平 (YAMASHITA, Johei); 〒1050001 東京都港区虎ノ門五丁目13番1号虎ノ門40MTビル 山下国際特許事務所 Tokyo (JP).

(81)指定国(表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA,

[続葉有]

(54)Title: FUEL FOR FUEL BATTERY, FUEL BATTERY, AND POWER GENERATING METHOD USING SAME

(54)発明の名称: 燃料電池用燃料、燃料電池およびそれを用いた発電方法



- A...FIRST GAS CHAMBER
- B...HOLLOW LAYER OR ELECTROLYTE LAYER
- C...SECOND GAS CHAMBER
- D...FUEL ELECTRODE
- E...AIR ELECTRODE
- F...(FIRST GAS)
- G...(SECOND GAS)

(57)Abstract: A unit cell composed of a fuel electrode, an air electrode, and an electrolyte layer or hollow layer disposed between the electrodes, or a fuel battery comprising a stack of such unit cells. The fuel battery is such that a supply port for supplying hydrogen-based/oxygen-based mixture gas produced by electrolyzing an electrolyte while vibrating and stirring it and collecting the produced gas is provided on the fuel electrode side, and the fuel electrode to which the mixture gas is supplied is gas-permeable. The hydrogen-based/oxygen-based mixture gas contains H, H₂, H₃ and/or HD, OH, ¹⁶O, and O₂.

(57)要約: 燃料極と、空気極と、これらの間に介在する電解質層または中空層とを含んでなる単セルまたはそれを積層したスタックよりなる燃料電池であつて、電解液を振動攪拌下で電気分解し捕集することにより得られた水素系-酸素系混合ガスを供給するための供給口を燃料極側に設け、かつ水素系-酸素系混合ガスを供給される側の燃料極をガス透過性とした燃料電池。水素系-酸素系混合ガスは、Hと、H₂と、H₃および/またはHDと、OHと、¹⁶Oと、O₂とを含む。

WO 2004/092059 A1



NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

- (84) 指定国(表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ(AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC,

添付公開書類:

- 一 國際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイダンスノート」を参照。

明細書

燃料電池用燃料、燃料電池およびそれを用いた発電方法

5 技術分野：

本発明は、振動攪拌下で電解液を電気分解することにより得られる新規な水素系-酸素系混合ガス及び水素系ガス、それらよりなる燃料電池用燃料、それを用いた発電方法および燃料電池に関する。

10 背景技術：

従来、燃料電池による発電は、水素を燃料極（通常はマイナス極である）に供給し、一方酸素または空気を空気極（通常はプラス極である）に供給することにより行なわれている。その理由は、燃料極には水素のみを供給しなければ



15 の反応は進まず、また空気極に酸素または空気のような酸素含有ガスを供給しなければ、



の反応は起きないと考えられていたからである。

この技術に関連して、特開2002-348694号公報には、ブラウンガスを燃料電池の燃料として用いることが記載されている。しかし、この場合は、水素と酸素とを分離するための分離器が必要であり、燃料ガスの原価を押上げる大きな要因になっていた。前記のような反応を考えると、水素と酸素との分離が不可避であると思うのは、当然のことでもあった。

さらに今までの燃料電池においては、燃料電池内に電解質層を設けることが不可欠であり、燃料電池のタイプにより電解質層を形成する電解質の種類が決まっていた。例えば、アルカリ水溶液型燃料電池における電解質は水酸化カリウム、酸水溶液型燃料電池における電解質はりん酸、溶融炭酸塩型燃料電池における電解質は炭酸リチウムまたは炭酸カリウム、固体酸化物燃料電池における電解質は安定化ジルコニア、固体高分子型燃料電池における電解質はイオン交換膜というように、電解質層の使用は不可欠であり、これらの電解質層の存在が燃料電池の

小型化や低価格化の足かせになっていたのが実情である。

発明の開示：

本発明の第一の目的は、燃料電池用燃料として利用可能な、新規な水素系一酸

5 素系混合ガスまたは水素系ガスを提供する点にある。

本発明の第二の目的は、新規な水素系一酸素系混合ガスまたは水素系ガスより
なる燃料電池用燃料を提供する点にある。

本発明の第三の目的は、電解質層を有さない新規な燃料電池を提供する点にあ
る。

10 本発明の第四の目的は、新規な水素系一酸素系混合ガスまたは水素系ガスを燃
料として用いる発電方法及び燃料電池を提供する点にある。

即ち、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、Hと、H₂と、
H₃および／またはHDと、OHと、¹⁶Oと、O₂とを含むことを特徴とする水
素系一酸素系混合ガスが提供される。本発明の一態様においては、前記水素系一

15 酸素系混合ガスは

H₂ : 5.5 ~ 7.0 モル%

H : 0.12 ~ 0.45 モル%

H₃およびHDの合計 : 0.03 ~ 0.14 モル%

OH : 0.3 ~ 1.2 モル%

20 ¹⁶O : 1.0 ~ 4.2 モル%

O₂ : 5 ~ 27 モル%

を含むものである。本発明の一態様においては、前記水素系一酸素系混合ガスが、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

(B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材およ

25 び陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加す
る電源とを含んでなる電気分解手段、

(C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及
び

(D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で

30 形成される水素系ガスおよび酸素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、

を有する水素系一酸素系混合ガス発生手段、を用いて得られたものである。

また、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、上記水素系一酸素系混合ガスよりなる燃料電池用燃料が提供される。

更に、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、Hと、H₂と、
5 H₃および／またはHDと、OHとを含むことを特徴とする水素系ガスが提供さ
れる。本発明の一態様においては、前記水素系ガスが、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

(B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材およ
び陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加す
10 る電源とを含んでなる電気分解手段、

(C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及
び

(D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で
形成される水素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、

15 を有する水素系ガス発生手段、を用いて得られたものである。

また、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、上記水素系ガ
スよりなる燃料電池用燃料が提供される。

更に、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、燃料極と、空
気極と、これらの間に介在する中空層とを含んでなる単セルまたはそれを積層し
20 たスタックよりなることを特徴とする燃料電池が提供される。

更に、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、燃料極と、空
気極と、これらの間に介在する電解質層または中空層とを含んでなる単セルまたは
それを積層したスタックよりなる燃料電池であって、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

25 (B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材およ
び陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加す
る電源とを含んでなる電気分解手段、

(C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及
び

30 (D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で

形成される水素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、
を有する水素系ガス発生手段、を用いて得られた水素系ガスを供給するための供
給口を燃料極側に設け、かつ前記水素系ガスを供給される側の燃料極をガス透過
性としたことを特徴とする燃料電池が提供される。

5 更に、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、燃料極と、空
気極と、これらの間に介在する電解質層または中空層とを含んでなる単セルまた
はそれを積層したスタックよりなる燃料電池であって、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

10 (B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材およ
び陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加す
る電源とを含んでなる電気分解手段、

(C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及
び

15 (D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で
形成される水素系ガスおよび酸素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、
を有する水素系一酸素系混合ガス発生手段、を用いて得られた水素系一酸素系混
合ガスを供給するための供給口を燃料極側または燃料極側と空気極側との両方に
設け、かつ前記水素系一酸素系混合ガスを供給される側の極をガス透過性とした
ことを特徴とする燃料電池が提供される。

20 本発明の一態様においては、前記振動攪拌手段が、少なくとも1つの振動発生
手段と、該振動発生手段に連結された少なくとも1つの振動棒および該振動棒に
取付けられた少なくとも1つの振動羽根からなる振動攪拌部材とを含むものであ
る。

更に、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、インバータに
25 より振動モータを10～500Hzで振動させ、この振動を振動応力分散手段を
介して振動棒に伝達し、該振動棒に一段または多段に固定された振動羽根を振幅
0.01～30.0mm及び振動数500～30000回/分で振動させること
により、電解液を振動攪拌しながら電気分解して得られた水素系ガスを燃料電池
に供給することを特徴とする燃料電池を用いた発電方法が提供される。

30 更に、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、インバータに

より振動モータを10～500Hzで振動させ、この振動を振動応力分散手段を介して振動棒に伝達し、該振動棒に一段または多段に固定された振動羽根を振幅0.01～30.0mm及び振動数500～30000回／分で振動させることにより、電解液を振動攪拌しながら電気分解して得られた水素系－酸素系混合ガスを燃料電池に供給することを特徴とする燃料電池を用いた発電方法が提供される。

更に、本発明によれば、以上の如き目的を達成するものとして、インバータにより振動モータを10～500Hzで振動させ、この振動を振動応力分散手段を介して振動棒に伝達し、該振動棒に一段または多段に固定された振動羽根を振幅0.01～30.0mm及び振動数500～30000回／分で振動させることにより、電解液を振動攪拌しながら電気分解して得られた水素系－酸素系混合ガスを、燃料極と、空気極と、これらの間に介在する中空層とを含んでなる単セルまたはそれを積層したスタックよりなる燃料電池のガス透過性燃料極側またはガス透過性燃料極側とガス透過性空気極側との両方に、燃料として供給して発電することを特徴とする燃料電池を用いた発電方法が提供される。

以上のような本発明によれば、以下の効果が得られる。

(1) 本発明の水素系－酸素系混合ガスまたは水素系ガスは、燃料電池用燃料として使用すると、従来の水素ガスを用いた場合に較べて驚くほど高いエネルギー効率(2～3.5倍の電力を発生できる)を示す。これは、その成分中にOH⁻を含有していること、さらにはH、H₃および／またはHDを含有していることによるものと推定される。

(2) 本発明の水素系－酸素系混合ガスまたは水素系ガスは、通常のブラウンガスに比べて極めて安全であり、貯蔵しておくことが事実上可能であり、ガス組成も驚くべきことに少なくとも1～2ヶ月間は変化がなく、その結果、ガス製造直後と同一の発電能力を保つ。

(3) 通常のブラウンガスは危険性が高いので、圧縮することはできないが、本発明の水素系－酸素系混合ガスまたは水素系ガスは100～300kg/cm²程度まで圧縮しても安全であり、この状態で貯蔵可能である。

(4) 本発明の水素系－酸素系混合ガスまたは水素系ガスは、従来から用いられている燃料電池の燃料としてそのまま使用しても従来の水素ガスを用いたとき

の2～3.5倍の電力が得られる。

(5) 本発明の水素系一酸素系混合ガスまたは水素系ガスを用いる場合には、従来の燃料電池では必要条件とされている電解質層を設けなくともよく、その代わりに燃料極と空気極とがショートしないような中空層を存在させるだけでよい
5 ので、電解質が不要の分だけコスト削減につながる。

(6) 本発明の電解質層が不要な燃料電池は、構造が簡素化され、製造コスト、修理コストが低減するとともに、故障の確率も低減する。

(7) 従来の水素ガスを用いた燃料電池では、供給ガスを80°C程度に加温して水素と酸素の反応を促進してやる必要があり、また結露を防ぐためにも80°C
10 に保温しておく必要があった。しかし、本発明の水素系ガスや、水素系一酸素系混合ガスを用いる場合には、加温の必要は全くない。

図面の簡単な説明：

図1は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の1例を示す断面図である。

図2、図1の水素系一酸素系混合ガス発生手段の平面図である。

図3は、図1のガス発生手段の側面図である。

図4は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の他の1例を示す断面図である。

20 図5は、図4のガス発生手段の平面図である。

図6は、図4のガス発生手段の断面図である。

図7は、図1または図4のガス発生手段の部分拡大断面図である。

図8Aは、電極群の構成を示す斜視図である。

図8Bは、電極群の構成を示す正面図である。

25 図9Aは、電極群を構成する絶縁体枠を示す正面図である。

図9Bは、電極群を構成する電極を示す正面図である。

図10は、図4のガス発生手段の部分拡大平面図である。

図11は、図1または図4のガス発生手段の振動部材への振動棒の取り付け部の拡大断面図である。

30 図12は、振動部材への振動棒の取り付け部の変形例を示す拡大断面図である。

図 1 3 は、図 1 または図 4 のガス発生手段の振動棒への振動羽根の取り付け部の拡大断面図である。

図 1 4 は、振動羽根の長さとしなりの程度との関係を示すグラフである。

図 1 5 は、振動攪拌手段の変形例を示す断面図である。

5 図 1 6 は、振動攪拌手段の変形例を示す断面図である。

図 1 7 は、振動攪拌手段の変形例を示す断面図である。

図 1 8 は、振動攪拌手段の変形例を示す断面図である。

図 1 9 は、振動攪拌手段の変形例を示す断面図である。

図 2 0 は、本発明による水素系-酸素系混合ガス発生手段を構成する振動攪拌手段の電解槽への取り付けの形態を示す断面図である。

図 2 1 は、図 2 0 に示される振動攪拌手段の断面図である。

図 2 2 は、図 2 0 に示される振動攪拌手段の平面図である。

図 2 3 A～図 2 3 C は、積層体の平面図である。

図 2 4 A 及び図 2 4 B は、積層体による電解槽の閉塞の様子を示す断面図である。

図 2 5 A～図 2 5 E は、積層体の断面図である。

図 2 6 は、振動攪拌手段の変形例を示す断面図である。

図 2 7 は、本発明による水素系-酸素系混合ガス発生手段の 1 例を示す断面図である。

20 図 2 8 は、図 2 7 のガス発生手段の断面図である。

図 2 9 は、図 2 7 のガス発生手段の平面図である。

図 3 0 は、振動棒の電気的絶縁領域の近傍を示す部分拡大断面図である。

図 3 1 は、振動棒の電気的絶縁領域の斜視図である。

図 3 2 は、振動棒の電気的絶縁領域の平面図である。

25 図 3 3 は、絶縁式振動攪拌手段の側面図である。

図 3 4 は、絶縁式振動攪拌手段の断面図である。

図 3 5 は、絶縁式振動攪拌手段の断面図である。

図 3 6 は、振動羽根の近傍を示す断面図である。

図 3 7 は、電極用補助羽根を示す図である。

30 図 3 8 は、絶縁式振動攪拌手段の断面図である。

図39は、絶縁式振動搅拌手段の断面図である。

図40は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の1例を示す断面図である。

図41は、図40のガス発生手段の断面図である。

5 図42は、図40のガス発生手段の平面図である。

図43は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の1例を示す部分断面図である。

図44は、図43のガス発生手段の断面図である。

図45は、絶縁式振動搅拌手段の1例を示す模式図である。

10 図46は、絶縁式振動搅拌手段の1例を示す模式図である。

図47は、絶縁式振動搅拌手段の1例を示す模式図である。

図48は、絶縁式振動搅拌手段の1例を示す部分断面図である。

図49は、図48の振動搅拌手段の部分側面図である。

図50は、絶縁式振動搅拌手段の1例を示す部分側面図である。

15 図51は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の1例を示す断面図である。

図52は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の1例を示す断面図である。

図53は、図52のガス発生手段の断面図である。

20 図54は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の1例を示す断面図である。

図55は、図54のガス発生手段の断面図である。

図56は、電極部材を構成する円柱状チタン網ケースの斜視図である。

図57は、電極部材の正面図である。

25 図58A～図58Eは、振動発生手段と振動搅拌部材との接続形態を示す模式図である。

図59は、本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段のガス捕集手段の一部を示す図である。

30 図60は、本発明の水素系一酸素系混合ガス発生手段から燃料電池の燃料極へ水素系一酸素系混合ガスを送る場合の安全装置の1例を示す図である。

図 6 1 は、蓋部材の変形例を示す斜視図である。

図 6 2 は、本発明による発電方法の実施される燃料電池の模式図である。

図 6 3 は、水素－酸素混合ガス（生ガス）の質量分析で得られたデータの一部を示す図である。

5 図 6 4 は、水素－酸素混合ガス（処理ガス）の質量分析で得られたデータの一部を示す図である。

図 6 5 は、本発明の水素系－酸素系混合ガス発生手段の他の 1 例を示す断面図である。

図 6 6 は、図 6 5 のガス発生手段の断面図である。

10 図 6 7 は、図 6 5 のガス発生手段の部分拡大図である。

図 6 8 は、振動棒部分のシール（気密化）手段の 1 例を示す断面図である。

図 6 9 は、小型固体高分子型燃料電池の構成を示す図である。

図 7 0 は、図 6 9 の構成を組み立てた燃料電池の外観を示す図である。

15 図 7 1 は、本発明の水素系－酸素系混合ガスの燃焼により得られた火炎スペクトル図である。

図 7 2 は、本発明の水素系－酸素系混合ガスを用いるときの安全装置の 1 例を示す図である。

図 7 3 は、固体高分子電解質型燃料電池の 1 例を示す構成図である。

図 7 4 は、燃料電池の構造をモデル的に示す図である。

20 図 7 5 は、メタノール型燃料電池の概略図である。

図 7 6 は、単室型固体酸化物型燃料電池の概略図である。

図 7 7 は、図 7 6 の燃料電池の部分拡大斜視図である。

発明を実施するための最良の形態：

25 以下、図面を参照しながら本発明の具体的な実施の形態を説明する。尚、図面において、同様な機能を有する部材又は部分には同一の符号が付されている。

図 1～図 3 は本発明による水素系－酸素系混合ガスの製造に使用される水素系－酸素系混合ガス発生手段の一具体例の構成を示す図である。ここで、図 1 は断面図であり、図 2 は平面図であり、図 3 は側面図である。また、図 4～図 6 は本発明による水素系－酸素系混合ガスの製造に使用される水素系－酸素系混合ガス

発生手段の他の具体例の構成を示す図である。ここで、図1は断面図であり、図2は平面図であり、図3は断面図である。図4～図6の具体例は図1～図3の具体例と本質的には同様な機能を有しており、以下の説明は、主として図1～図3を参照しているが、図4～図6についても同様にあてはまるものである。

5 これらの図において、10Aは電解槽であり、該電解槽には電解液14が収容されている。16は振動搅拌手段である。該振動搅拌手段16は、電解槽10Aとは別に配置された支持台100に防振ゴムを介して取り付けられた基台16a、該基台に下端を固定された振動吸收部材としてのコイルバネ16b、該コイルバネの上端に固定された振動部材16c、該振動部材に取り付けられた振動モータ16d、振動部材16cに上端を取り付けられた振動棒（振動伝達ロッド）16e、該振動棒の下半部において電解液14に浸漬する位置に回転不能に複数段に取り付けられた振動羽根16fを有する。振動モータ16d及び振動部材16cを含んで振動発生手段が構成され、該振動発生手段が振動棒16eと連係している。また、振動棒16e及び振動羽根16fを含んで振動搅拌部材が構成され、15 該振動搅拌部材と上記振動発生部材とを含んで振動搅拌手段が構成されている。コイルバネ16b内には、後述の図16その他に示されているように、棒状のガイド部材を配置することができる。

尚、振動搅拌手段における振動発生手段としては、振動発生源として一般の機械式振動モータを用いたもの以外にマグネット振動モータやエアー振動モータ等20 を用いたものを使用することも可能である。

振動モータ16dは例えば後述の図15に示されるインバータ35を用いた制御により例えば10～500Hz、好ましくは10～200Hz、更に好ましくは10～120Hz、とくに好ましくは20～60Hzで振動する。振動モータ16dで発生した振動は、振動部材16c及び振動棒16eを介して振動羽根125 16fに伝達される。振動羽根16fは、電解液14中で所要の振動数で先端縁が振動する。この振動は、振動羽根16fが振動棒16eへの取り付け部分から先端縁へと「しなる」ように発生する。この振動の振幅及び振動数は、振動モータ16dのものとは異なるが、振動伝達経路の力学的特性及び電解液14との相互作用の特性などに応じて決まり、本発明では、通常、振幅0.01～30mm、30 好ましくは0.1～10mmで、振動数600～30000回／分、好ましくは

600～12000回／分、更に好ましくは600～7200回／分、特に好ましくは1200～3600回／分である。

図11は振動部材16cへの振動棒16eの取り付け部111の拡大断面図である。振動棒16eの上端に形成されたオネジ部に、振動部材16cの上側から5振動応力分散部材16g及びワッシャ16hを介してナット16iを適合させており、振動部材16cの下側から振動応力分散部材16gを介してナット16iを適合させている。振動応力分散部材16gは、振動応力分散手段として用いられており、例えばゴムからなる。振動応力分散部材16gは、例えば硬い天然ゴム、硬い合成ゴム、合成樹脂等のショアーA硬度80～120、好ましくは90～100の硬質弾性体により構成することができる。とくに、ショアーA硬度90～100の硬質ウレタンゴムが耐久性、耐薬品性の点で好ましい。振動応力分散手段を使用することにより、振動部材16cと振動棒16eとの接合部分の近辺への振動応力の集中が防止され、振動棒16eが折れにくくなる。とくに、振動モータ16dの振動周波数を150Hz以上に高くした場合や液が高粘度の場合には、振動棒16eの折れ発生防止の効果は顕著である。
15

図12は振動部材16cへの振動棒16eの取り付け部111の変形例を示す拡大断面図である。この変形例は、図11の取り付け部とは、振動部材16cの上側に振動応力分散部材16gを配置しないこと、及び振動部材16cと振動応力分散部材16gとの間に球面スペーサ16xを介在させたことが異なるのみで20あり、他は同様である。

図13は振動棒16eへの振動羽根16fの取り付け部の拡大断面図である。振動羽根16fの各々の上下両側には、振動羽根固定部材16jが配置されている。隣接する振動羽根16fどうしの間には固定部材16jを介して振動羽根16fの間隔設定のためのスペーサリング16kが配置されている。尚、最上部の25振動羽根16fの上側及び最下部の振動羽根16fの下側には、図1に示されているように、スペーサリング16kを介して又は介することなく、振動棒16eに形成されたオネジに適合するナット16mが配置されている。図13に示されているように、各振動羽根16fと固定部材16jとの間にフッ素系樹脂やフッ素系ゴムなどからなる振動応力分散手段としての弹性部材シート16pを介在させることで、振動羽根16fの破損を防止することができる。弹性部材シート1
30

6 p は、振動羽根 1 6 f の破損防止効果を一層高めるために、固定部材 1 6 j から若干はみ出すように配置するのが好ましい。図示されているように、上側の固定部材 1 6 j の下面（押圧面）は凸状面とされており、下側の固定部材 1 6 j の上面（押圧面）は対応する凹状面とされている。これにより、固定部材 1 6 j により上下方向から押圧される振動羽根 1 6 f の部分は湾曲せしめられ、振動羽根 1 6 f の先端部は水平面に対して角度 α をなしている。この角度 α は、例えば 5 30° 以上 30° 以下好ましくは -20° 以上 20° 以下とすることができる。特に、角度 α は、 -30° 以上 -5° 以下または 5° 以上 30° 以下、好ましくは -20° 以上 -10° 以下または 10° 以上 20° 以下とするのが好ましい。
10 固定部材 1 6 j の押圧面を平面とした場合には、角度 α は 0° である。角度 α は、全ての振動羽根 1 6 f について同一である必要はなく、例えば、下方の 1 ~ 2 枚の振動羽根 1 6 f について一の値（即ち下向き：図 1 3 に示される向き）とし、それ以外の振動羽根 1 6 f については十の値（即ち上向き：図 1 3 に示されるものと逆の向き）とすることができます。振動羽根を下向きにつけると、電解により 15 発生する活性ガスが上部に逃げにくくなり、液中への溶存、溶解に有効であり、好ましい。

振動羽根 1 6 f としては、弾力性のある金属板、合成樹脂板またはゴム板などを用いることができる。振動羽根 1 6 f の厚みは、振動条件や電解液 1 4 の粘度などにより好ましい範囲は異なるが、振動攪拌手段 1 6 の作動時に、振動羽根が 20 折れることなく、振動攪拌の効率を高めるように振動羽根 1 6 f の先端部分が “フラッター現象”（波打つような状態）を呈するように設定される。振動羽根 1 6 f がステンレス鋼板などの金属板からなる場合には、その厚みは 0. 2 ~ 2 mm とすることができます。また、振動羽根 1 6 f が合成樹脂板やゴム板からなる場合には、その厚みは 0. 5 ~ 1 0 mm とすることができます。振動羽根 1 6 f と 25 固定部材 1 6 j とを一体成形したものを使用することもできる。この場合は、振動羽根 1 6 f と固定部材 1 6 j との接合部に電解液 1 4 が浸入し固形分が固着して洗浄に手間がかかるというような問題を回避することができる。

金属製の振動羽根 1 6 f の材質としては、チタン、アルミニウム、銅、鉄鋼、ステンレス鋼、磁性鋼などの磁性金属、これらの合金が挙げられる。合成樹脂製 30 の振動羽根 1 6 f の材質としては、ポリカーボネート、塩化ビニル系樹脂、ポリ

プロピレンなどが挙げられる。振動羽根は、プラスチック部材の表面にめっきなどにより導電処理を施したものであってもよい。

電解液 1 4 内での振動羽根 1 6 f の振動に伴って発生する振動羽根の“フラッターハンモック”現象の程度は、振動モータ 1 6 d の振動の周波数、振動羽根 1 6 f の長さ (固定部材 1 6 j の先端縁から振動羽根 1 6 f の先端縁までの寸法：後述の図 3 6 の D₂) と厚み、及び電解液 1 4 の粘度や比重などによって変化する。与えられた周波数においてもっともよく“しなる”振動羽根 1 6 f の長さと厚みとを選択することができる。振動モータ 1 6 d の振動の周波数と振動羽根 1 6 f の厚みとを一定にして、振動羽根 1 6 f の長さを変化させてゆくと、振動羽根のしなりの程度は図 1 4 に示すようになる。即ち、長さ m が大きくなるに従って、ある段階までは大きくなるが、それをすぎるとしなりの程度 F は小さくなり、ある長さのときには殆どしなりがなくなり、さらに振動羽根を長くするとまたしなりが大きくなるという関係をくりかえすことが判った。

振動羽根の長さは、第 1 回目のピークを示す長さ L₁ か、第 2 回目のピークを示す長さ L₂ を選択することが好ましい。L₁ にするか L₂ にするかは、系の振動を強くするか流動を強くするかに応じて適宜選択できる。

振動周波数 3 7 ~ 6 0 Hz、7 5 kW の振動モータでステンレススチール (SUS 304) 製の振動羽根の種々の厚みのものについて、L₁ 及び L₂ を求めたところ、以下のような結果が得られた。

	厚み	L ₁	L ₂
20	0. 10 mm	約 15 mm	—
	0. 20 mm	約 25 mm	約 70 mm
	0. 30 mm	約 45 mm	110 ~ 120 mm
	0. 40 mm	約 50 mm	140 ~ 150 mm
25	0. 50 mm	約 55 mm	約 170 mm

尚、この実験において、振動棒 1 6 e の中心から固定部材の先端までの距離は 27 mm であり、振動羽根 1 6 f の傾斜角度 α は上向き 15° (+15°) とした。

以上のような振動攪拌手段 1 6 としては、以下の文献（これらは本発明者の発明に係る特許出願に関するものである）及び本出願人による特許出願である特願

2001-135528、特願2001-338422に記載されているような
振動攪拌機（振動攪拌装置）を使用することが可能である：

- 特開平3-275130号公報（特許第1941498号）、
特開平6-220697号公報（特許第2707530号）、
5 特開平6-312124号公報（特許第2762388号）、
特開平8-281272号公報（特許第2767771号）、
特開平8-173785号公報（特許第2852878号）、
特開平7-126896号公報（特許第2911350号）、
10 特開平9-40482号公報（特許第2911393号）、
特開平11-189880号公報（特許第2988624号）、
特開平7-54192号公報（特許第2989440号）、
特開平6-330395号公報（特許第2992177号）、
特開平6-287799号公報（特許第3035114号）、
特開平6-280035号公報（特許第3244334号）、
15 特開平6-304461号公報（特許第3142417号）、
特開平10-43569号公報（特許第3320984号）、
特開平10-309453号公報、
特開平11-253782号公報（特許第3196890号）、
特開2000-282293号公報（特許第3046594号）、
20 特開2000-317295号公報
特開2002-053999号公報
特開2002-121699号公報
特開2002-146597号公報
WO 02/090621A1
25 WO 03/000395A1
WO 03/048424A1。

本発明において、振動攪拌手段16は、図1に示されている様に、電解槽の両端部に配置しても良いが、一方の端部のみに配置しても良い。また、振動羽根として両側に対称的に延びているものを使用すれば、振動攪拌手段16を電解槽の中央に配置し、その両側に後述の様な電極群を配置することも可能である。

なお、本発明において、特開平6－304461号公報に記載されている様な振動羽根が電解槽の底部に存在するタイプの振動攪拌手段を用いることにより、電解槽内の電極群の配置スペースが広くなり、電解槽の容積あたりのガス発生量を高めることができるとともに、上下方向に沿って電極を配置する場合には電極として後述の多孔性のものを使用する必要がなくなるという利点がある。
5

再び図1～図3を参照する。本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の具体例では、電解槽10Aの両端部にそれぞれ上記の様な振動攪拌手段16が配置されている。電解槽10Aの中央部には、電極対を構成する板状の陽極部材2x及び板状の陰極部材2yが互いに平行に配置されている。一方の振動攪拌手段16は陽極部材2xの表面（主面）と対向するように配置されており、他方の振動攪拌手段16は陰極部材2yの表面（主面）と対向するように配置されている。
10

陽極部材2x及び陰極部材2yの材料としては、通常の水の電気分解に使用されるものを使用することができる。たとえば、陽極部材として二酸化鉛、マグネタイト、フェライト、黒鉛、白金、Pt-Ir合金、チタン合金、貴金属被覆チタン（例えば白金被覆チタン）などが例示でき、陰極部材としてロジウム、ニッケル、ニッケル合金（Ni-Mo₂、Ni-Co、Ni-Fe、Ni-Mo-Cd、Ni-S_x、ラネーニッケル等）、チタン合金等の貴金属が例示できる。陽極と陰極との間の距離は、例えば5mm～400mmである。
15

陽極部材2x及び陰極部材2yは板状体であるから、これを多孔性のものとすることで、図1に示すように、振動攪拌手段16の振動羽根16fによる振動攪拌で発生せしめられる電解液14の流動を遮るように振動羽根16fに向かう方向に対してほぼ直角に設けられる場合にも、小孔を通って電解液14がスムーズに流動することができる。小孔の形状は円形状でも多角形状でもよく、特に制限はない。また、小孔の大きさや数は電極本来の目的と多孔性にする目的との双方のバランスを考えて、適宜設定するのが好ましい。電極における小孔の面積割合は、有効面積（即ち電解液14と接触する面積）で、電極面積が50%以上となる様にするのが好ましい。多孔性電極は網状または籠状であっても良い。
20

陽極部材2x及び陰極部材2yは、それぞれ不図示の陽極主バスバー及び陰極主バスバーに接続されており、これら陽極主バスバー及び陰極主バスバーは図1に示されている電源（例えば整流器）34に接続されている。該電源34と陽極
30

部材 2 x 及び陰極部材 2 y とを含んで電気分解手段が構成される。

多数枚の電極即ち陽極部材 2 x 及び陰極部材 2 y を一定の間隔で電解槽内にセットするためには、絶縁体枠／電極／絶縁体枠／……電極／絶縁体枠という形で電極群を組み立てることが好ましい。図 8 A にその基本的組合せである絶縁体枠 7 0 と電極 7 1 との組合せ態様を示す。図 9 A は、絶縁体枠の平面図であり、図 9 B は電極の平面図であり、図 8 B は図 9 A の絶縁体枠 7 0 の後に図 9 B の電極を重ねたときの平面図である。電極は板状体であるから、例えば図 1 や図 2 に示すように振動搅拌手段に向かう方向に対して直角に電極板を設ける場合には電極板を多孔質のものとする必要がある。一方、振動搅拌手段に向かう方向と平行に電極板を設ければ、電極板を多孔質にする必要は必ずしもない。また、この場合には電極板を上下方向及び水平方向のいずれにも配置することができる。前記絶縁体枠を形成している絶縁体としては、天然ゴム、合成ゴム、合成樹脂などを用いることができる。

電源 3 4 は、直流を発生するものであればよく、通常の平滑な直流でもよいが、その他の種々の波形の電流を使用することができる。この様な電解電流の波形は、例えば、「電気化学」第 24 卷 398 ~ 403 頁、同 449 ~ 456 頁、1996 年 4 月 15 日全国鍍金材料組合連合会発行、「めっき技術ガイド」378 ~ 385 頁、昭和 58 年 6 月 15 日（株）広信社発行「表面技術総覧」301 ~ 302 頁、同 517 ~ 527 頁、同 1050 ~ 1053 頁、昭和 46 年 7 月 25 日日刊工業新聞社発行「めっき技術便覧」365 ~ 369 頁、同 618 ~ 622 頁等に記載されている。

本発明では、とりわけ、エネルギー効率の向上の観点から、パルス波形のうちの矩形波パルス波形のものを使用することが好ましい。この様な電源（電源装置）は、交流電圧から矩形波状電圧を作成することができるものであり、このような電源は例えばトランジスタを用いた整流回路を有するものであり、パルス電源装置として知られている。このような電源装置または整流器としては、トランジスタ調整式電源、ドロッパー方式の電源、スイッチング電源、シリコン整流器、SCR 型整流器、高周波型整流器、インバータデジタル制御方式の整流器〔例えば（株）中央製作所製の Power Master [登録商標]〕、（株）三社電機製作所製の KTS シリーズ、四国電機株式会社製の RCV 電源、スイッチン

グレギュレータ式電源とトランジスタスイッチとからなりトランジスタスイッチがON-OFFすることで矩形波状のパルス電流を供給するもの、高周波スイッチング電源（交流をダイオードにて直流に変換した後にパワートランドスターで20～30KHzの高周波をトランスに加えて再度整流、平滑化し出力を取り出す）、PR式整流器、高周波制御方式の高速パルスPR電源〔例えばHiPRシリーズ（株）千代田〕などが利用可能である。

陽極部材と陰極部材との間に印加する電圧は、通常の水の電気分解の場合と同様である。

電解液14は、電解質を含む水である。ここにおける電解質としては、水溶性のアルカリ金属水酸化物（KOH、NaOHなど）またはアルカリ土類金属水酸化物〔例えばBa(OH)₂、Mg(OH)₂、Ca(OH)₂など〕、あるいは第4級アルキルアンモニウムなど、またリン酸や硫酸など、従来公知のものを使用することができる。これらの中でもKOHが好ましい。電解液中の電解質の含有量は、5～30%が好ましい。また、電解液のpHは、7～10であるのが好ましい。但し、NaClやHClのように電気分解によりハロゲンガスを発生するものは、装置の耐薬品性などが必要であり大量に使用した場合の環境汚染防止の観点から排気ガス処理を必要とする。

図1～図3に示されている様に、電解槽10Aの上部には蓋部材10Bが付設されている。該蓋部材には、電解により発生する水素系一酸素系混合ガスを回収するための水素系一酸素系混合ガス取出口10B'が設けられている。該取出口10B'には、水素系一酸素系混合ガス採取管10B"が接続されている。これらの蓋部材10B及び水素系一酸素系混合ガス採取管10B"を含んで、水素系一酸素系混合ガス捕集手段が構成される。

この具体例では、水素系ガスと酸素系ガスとはこれらが均一に混合した水素系一酸素系混合ガスとして回収される。この水素系一酸素系混合ガスは、振動流動攪拌を伴わない電解で得られる水素一酸素混合ガス（爆鳴気）とは異なり、加圧しても爆発を生ずることがなく、タンク及びボンベなどの容器に加圧状態、減圧状態または常圧状態で保管することができる。また、電解槽10Aの内部において、上部空間を陽極部材側空間と陰極部材側空間とに区画する分離壁を設け、陽極部材側空間及び陰極部材側空間のそれぞれに連通する水素系ガス採取管及び酸

素系ガス採取管を設けることにより、水素系ガスと酸素系ガスとを別々に分離して回収することもできる。

電解槽 10A 及び蓋部材 10B の材質としては、例えばステンレススチール、銅、その他の金属に絶縁被覆を施したものあるいはポリカーボネート等の合成樹脂が例示される。尚、電解槽 10A には、内部の電解液 14 のレベル調整のための配管 10A' が接続されている。

振動攪拌手段 16 の振動棒 16e は、蓋部材 10B を上下方向に貫通して伸びている。この貫通は、図 7 及び図 10 に示されている様に、蓋部材 10B に設けられた開口の内端縁に付された固定部材 10D と振動棒 16e の外面に付された固定部材 10E との間をゴム板等のフレキシブル部材 10C により気密にシールしたものとすることができる。あるいは、気密シールのための手段は、振動棒 16e にサポートベアリングの内輪を取り付け、該サポートベアリングの外輪を蓋部材 10B の開口の内端縁に取り付け、外輪に対して内輪を上下に適宜のストロークにわたって移動可能にしたものであっても良い。蓋部材 10B に設けられた開口に、振動棒 16e が通過する部分のみ開口したゴム板またはその積層体等の気密シール手段を取り付けてもよい。このシール手段としては例えば、ゴム、特に変形性良好な軟らかいゴムが使用できる。振動棒の上下振動の振幅は、通常 20mm 以下、好ましくは 10mm 以下、特に好ましくは 5mm 以下であり、その下限は例えば 0.1mm 以上、好ましくは 0.5mm 以上といった程度であるから、シール部材としてゴムなどを使用することで、追従が可能となり摩擦熱の発生も少なく良好な気密状態が実現される。

なお、より一層完全なシールを達成する手段としては、図 68 に示すようなタイプがある。このケースにおいては振動棒とパッキンとの間のシールを一層安全、確実にするため、たとえばシリコーン樹脂系の潤滑性シーリング剤を存在させている。即ち、振動棒 16e が貫通する蓋部材 10B の部分に設けられているシール手段は、蓋部材 10B に取り付けられた軸支持ボス部 10H、及びその上下に合成ゴム製パッキン 10J を介して取り付けられた合成樹脂製のシート部材 10K を有しており、シート部材の部分と振動棒の部分との間にはシリコーン樹脂 10L が充填されている。これにより、極めて優れたシール性能が得られる。

電解は、液温 20 ~ 100°C で、電流密度 7 ~ 40 A/dm² で行なうのが好

ましい。電解により発生する水素系一酸素系混合ガスは、図59に示されている様に、ガス採取管10B"に接続されたシールポット10B"を経て取り出される。シールポット10B"もガス捕集手段を構成する。図60は、ガス発生手段により製造された水素系一酸素系混合ガスを燃料電池へと供給する経路に用いられる安全装置の一例を示す図である。水素系一酸素系混合ガスは、所要の容量のガス溜め、除湿器及び炎止めタンクを経て燃料電池の水素系一酸素系混合ガス供給口へと供給される。

また、上記図59と図60の装置を一体化した図72のものを安全装置として使用することもできる。ここで、ガス溜めは水素系一酸素系混合ガス発生手段を構成する電解槽に連結されている。水素系一酸素系混合ガスは、シールポットを経て、燃料電池の例えば燃料極へ供給することもできるし、貯蔵ボンベに貯蔵することもできる。

図15は振動攪拌手段の一変形例を示す断面図である。この例では、基台16aは、振動吸収部材41を介して電解槽10Aの上部に取り付けられた取り付け台40上に固定されている。また、取り付け台40には、垂直方向に上方へと延びた棒状のガイド部材43が固定されており、該ガイド部材43はコイルバネ16b内に位置している。振動モータ16dとそれを駆動するための電源136との間には、振動モータ16dの振動周波数を制御するためのトランジスタ・インバータ35が介在している。電源136は、例えば200Vである。このような振動モータ16dの駆動手段は、上記その他の本発明の具体例においても使用することができる。

図16は振動攪拌手段の一変形例を示す断面図である。この例では、振動部材16cに垂直方向に下方へと延びた棒状の上側ガイド部材144が固定されており、取り付け台40に垂直方向に上方へと延びた棒状の下側ガイド部材145が固定されており、これらガイド部材144、145はコイルバネ16b内に位置している。上側ガイド部材144の下端と下側ガイド部材145の上端との間に、振動部材16cの振動を許容するような適度の隙間が形成されている。

図17は振動攪拌手段の一変形例を示す断面図である。この例では、振動モータ16dは、振動部材16の上側に付設された付加的振動部材16c'の下側に取り付けられている。また、振動棒16eは、電解槽10A内において分岐して

2つの部分 134 とされており、これら 2つのロッド部分 134 の間に振動羽根 16f が掛け渡されて取り付けられている。

図 18 及び図 19 は振動攪拌手段の一変形例を示す断面図である。この例では、最も下側の振動羽根 16f が下向きに傾斜しており、その他の振動羽根 16f が上向きに傾斜している。このようにすると、電解槽 10A の底部に近い部分の電解液 14 の振動攪拌を充分に行うことができ、電解槽底部に溜りが発生するのを防止することができる。また、振動羽根 16f の全部を下向きに傾斜させることができる。

図 20 及び図 21 は振動攪拌手段の電解槽への取り付けの他の形態を示す断面図であり、図 22 はその平面図である。図 20 及び図 21 はそれぞれ図 22 の X-X' 断面及び Y-Y' 断面に相当する。

この形態では、振動吸収部材として上記コイルバネ 16b に代えてゴム板 2 と金属板 1、1' との積層体 3 が用いられている。即ち、積層体 3 は、電解槽 10A の上端縁部に固定された取り付け部材 118 に防振ゴム 112 を介して取り付けられた金属板 1' をボルト 131 により固定し、該金属板 1' 上にゴム板 2 を配置し、該ゴム板 2 上に金属板 1 を配置し、これらをボルト 116 及びナット 117 により一体化することで形成されている。

振動モータ 16d は支持部材 115 を介してボルト 132 により金属板 1 に固定されている。また、振動棒 16e の上端部はゴムリング 119 を介して積層体 3 特に金属板 1 とゴム板 2 とに取り付けられている。即ち、上側金属板 1 は図 1、図 4 その他に記載されている具体例の振動部材 16c の機能をも発揮するものであり、下側金属板 1' は図 1、図 4 その他に記載されている具体例の基台 16a の機能をも発揮するものである。そして、これら金属板 1、1' を含む積層体 3 (主としてゴム板 2) が図 1、図 4 その他に記載されているコイルバネ 16b と同様な振動吸収機能を発揮する。

図 23A～23C は積層体 3 の平面図を示す。図 20～22 の形態に対応する図 23A の例では、積層体 3 には振動棒 16e を通すための貫通孔 5 が形成されている。また、図 23B の例では、積層体 3 は貫通孔 5 を通る分割線により 2 分割された 2つの部分 3a、3b からなり、これによれば装置組立の際に振動棒 16e を容易に通すことができる。また、図 23C の例では、積層体 3 は、電解槽

10 Aの上端縁部に対応する環形状をなしており、中央部に開口部6が形成されている。

図23A、23Bの例では、電解槽10Aの上部が積層体3により塞がれ、これにより上記の蓋部材10Bと同等の機能が発揮される。

5 図24A、24Bは、このような積層体3による電解槽の閉塞（シール）の様子を示す断面図である。図24Aの形態では、ゴム板2が貫通孔5において振動棒16eに当接してシールがなされる。また、図24Bの形態では、積層体3の開口部6において該積層体3と振動棒16eとに取り付けられこれらの間の空隙を塞ぐフレキシブルシール部材136'が設けられている。

10 図25A～25Eに振動吸収部材としての積層体3の例を示す。図25Bの例は上記図20～22の具体例のものである。図25Aの例では、積層体3は金属板1とゴム板2とからなる。図25Cの例では、積層体3は上側金属板1と上側ゴム板2と下側金属板1' と下側ゴム板2' とからなる。図25Dの例では、積層体3は上側金属板1と上側ゴム板2と中間金属板1"と下側ゴム板2' と下側金属板1' とからなる。積層体3における金属板やゴム板の数は、例えば1～5とすることができます。尚、本発明においては、ゴム板のみから振動吸収部材を構成することも可能である。

20 金属板1、1'、1"の材質としては、ステンレス鋼、チタン、鉄、銅、アルミニウム、その他適宜の合金を使用することができる。金属板の厚さは、例えば10～40mmである。但し、積層体以外の部材に対して直接固定されない金属板（例えば上記中間金属板1"）は0.3～10mmと薄くすることができる。

25 ゴム板2、2'の材質としては、合成ゴム又は天然ゴムの加硫物を使用することができ、JIS K6386で規定される防振ゴムが好ましく、更に特に静的剪断弾性率4～22kgf/cm²好ましくは5～10kgf/cm²、伸び250%以上のものが好ましい。合成ゴムとしては、クロロブレンゴム、ニトリルゴム、ニトリルクロロブレンゴム、スチレンークロロブレンゴム、アクリロニトリルーブタジエンゴム、イソブレンゴム、エチレンープロピレンージエン共重合体ゴム、エピクロルヒドリン系ゴム、アルキレンオキシド系ゴム、フッ素系ゴム、シリコーン系ゴム、ウレタン系ゴム、多硫化ゴム、フォスファゼンフッ素ゴムを例示することができる。ゴム板の厚さは、例えば5～60mmである。

図25Eの例では、積層体3は上側金属板1とゴム板2と下側金属板1'とかなり、ゴム板2が上側ソリッドゴム層2aとスポンジゴム層2bと下側ソリッドゴム層2cとからなる。ソリッドゴム層2a、2cのうちの一方を除去してもよいし、更に複数のソリッドゴム層と複数のスポンジゴム層とを積層したもので

5 あってもよい。

図26は、振動搅拌手段16の変形例を示す図である。この例では、振動モータ16dが電解槽10Aの側方に位置しており、振動部材16cが電解槽10Aの上方へと水平に延びている。そして、該振動部材16cに振動棒16eが取り付けられている。この構成によれば、電解槽10Aに対する上記蓋部材10Bの着脱が容易となり、高さが低くなつて安定度がまし、運送時の振動によるバネの横ゆれを防止できる。尚、図26には電解槽10Aの一側方に位置する振動搅拌手段16のみが示されているが、電解槽10Aの両側方に振動搅拌手段16を配置してもよい。

以上の具体例においては、陽極部材及び陰極部材の少なくとも一方の表面に向するように振動搅拌手段の振動搅拌部材を配置することで、陽極部材または陰極部材が1つであつても、その高いガス発生効率に基づき、装置あたりの高いガス発生量を得ることが出来る。

図27～図29は本発明による水素系一酸素系混合ガス発生手段の一具体例の構成を示す図である。ここで、図27～図28は断面図であり、図29は平面図である。

本具体例においては、振動搅拌手段として絶縁式のものを用いている。即ち、絶縁式振動搅拌部材として、振動部材16cに上端を取り付けられた振動棒上部分16e' と、振動羽根が取り付けられた振動棒下部分16e'' と、振動棒上部分16e' の下端及び振動棒下部分16e'' の上端の間に介在せしめられた絶縁領域16e" とを含んでなる振動棒16eを使用している。

振動モータ16dとそれを駆動するための不図示の電源（例えば200V）との間には、振動モータ16dの振動周波数を制御するためのトランジスタ・インバータが介在している。このような振動モータ16dの駆動手段は、その他の本発明の具体例においても使用することができる。振動モータ16dは、インバータを用いた制御により、上記具体例と同様に10～500Hzで振動する。振動

モータ 1 6 d で発生した振動は、振動部材 1 6 c 及び振動棒 1 6 e を介して振動羽根 1 6 f に伝達される。

図 3 0 は、振動棒の電気的絶縁領域 1 6 e" の近傍を示す部分拡大断面図である。また、図 3 1 は電気的絶縁領域 1 6 e" の斜視図を示し、図 3 2 はその平面図を示す。

電気的絶縁領域 1 6 e" は、例えば合成樹脂またはゴムで形成することができる。電気的絶縁領域 1 6 e" は、振動棒 1 6 e を構成するものであるから、振動により破損せず、振動モータの振動を効率よく伝達でき、十分な絶縁性を發揮する材料を選択するのが好ましい。この様な観点から硬質ゴムが最も好ましい。その一例としては、硬質ポリウレタンゴムを挙げることができる。なお、このような絶縁材料のみからなる部材では強度的に不十分である場合には、絶縁性を損なわない範囲で、絶縁部材のみからなる部材の周囲などを例えば金属などで補強して、所要の機械的強度を得ることができる。

絶縁領域 1 6 e" は、具体的には、例えば、図示される様な硬質ゴム製の円柱状絶縁部材（多角形状等形状は任意）よりなり、その中央の上部分及び下部分に、振動棒上部分 1 6 e' 及び振動棒下部分 1 6 e" をそれぞれ嵌合させるための嵌合用穴 1 2 4、1 2 5 が設けられている。これらの嵌合用穴は上下には貫通しておらず、そのため、これら嵌合用穴の間の非貫通部分は絶縁部として機能する。

上下の嵌合用穴を貫通させた場合には、振動棒上部分 1 6 e' と振動棒下部分 1 6 e" とが接触しないように、上記非貫通部分に対応する箇所に絶縁材料を充填するか、絶縁に十分な程度の空間を設ける。円柱状絶縁部材の嵌合用穴 1 2 4、1 2 5 は、振動棒上部分 1 6 e' と振動棒下部分 1 6 e" との接合のために機能する。接合は、ネジ止め（たとえば、図示されている様に、振動棒上部分 1 6 e' の下端部と振動棒下部分 1 6 e" の上端部とに雄ネジを切り、嵌合用穴 1 2 4、1 2 5 に雌ネジを切って、両者を結合させ、必要に応じて更にその上にワッシャーリングを当て、ピス止めする）でもよいし、接着剤による接合でもよい。いずれにしても、これらの部分の構造は、目的とするガスを充分生成できれば、その他のいかなる構造であってもよい。

たとえば、振動棒の直径が 13 mm の場合には、絶縁領域 1 6 e" は、長さ (高さ) L が例えば 100 mm であり、外径 r_2 が例えば 40 mm であり、嵌合

用穴 124、125 の内径 r_1 が 13 mm である。

図 30 及び図 27～図 28 に示されている様に、振動棒下部分 16e の上部には、絶縁領域 16e'' の直下にて通電線 127 が接続されている。通電線 127 は電源 34 に接続されている。ここで、図 27 に示されているように、一方の絶縁式振動攪拌手段 16（陽極部材 2x に近接する方）の通電線 127 は電源の正極に接続されており、他方の絶縁式振動攪拌手段 16（陰極部材 2y に近接する方）の通電線 127 は電源の負極に接続されている。陽極部材 2x 及び陰極部材 2y は、それぞれ図 29 に示される陽極主ブスバー 201 及び陰極主ブスバー 202 を介して電源 34 に接続されている。

振動棒下部分 16e、固定部材 16j 及び振動羽根 16f は導電性部材例えれば金属からなる。これにより、一方の絶縁式振動攪拌手段の振動棒下部分 16e、固定部材 16j 及び振動羽根 16f をも陽極部材として利用し、他方の絶縁式振動攪拌手段の振動棒下部分 16e、固定部材 16j 及び振動羽根 16f をも陰極部材として利用して通電し、電気分解を行うことが出来る。更には、陽極部材及び陰極部材のうちの少なくとも一方を除去して、電気分解を行うことも可能である。

振動羽根 16f を陽極部材または陰極部材として利用する際には、特にこれらとは別の陽極部材または陰極部材を使用しない場合のように電極面積が不足する時には、出来るだけ振動羽根の面積を増加させるのが好ましい。そのためには、振動羽根の長さは、図 14 に示す第 2 回目のピークを示す長さ L_2 または第 3 回目のピークを示す長さ L_3 を選択することができる。また、振動攪拌を行なう振動羽根と電流を流す電極用補助羽根とを同一の軸につけることもできる（後述の図 33、40、43 など参照）。

本具体例では、振動羽根を陽極部材または陰極部材として使用することで、水素系-酸素系混合ガス発生装置が小型化される。更に、本具体例では、絶縁式振動攪拌手段により電解液 14 を振動攪拌しながら電気分解を行なうので、非絶縁式の振動攪拌手段を用いた場合と同様に、陽極部材と陰極部材との間の距離を例えれば 20～400 mm としてもショートすることなく電解処理を行なうことができる。

本具体例においては、振動棒上部分 16e' は絶縁領域 16e'' により振動棒

下部分 16e'' とは電気的に絶縁されているので、振動棒下部分 16e'' を介する通電の影響が振動モータ 16d へと及ぶことはない。更に、本具体例では、絶縁領域 16e'' が熱絶縁性をも有するので、振動棒上部分 16e' は振動棒下部分 16e'' とは熱的にも絶縁され、電解液 14 の温度の影響が振動モータ 16d へと及ぶことは少ない。

また、本具体例において、絶縁式振動攪拌手段の振動羽根を陽極部材又は陰極部材として用いずに電気分解を行なう場合においても、絶縁領域 16e'' が存在するので、電解液 14 内の通電の影響が振動モータ 16d へと及ぶことがないという利点がある。

図 33 は、絶縁式振動攪拌手段の他の具体例を示す側面図である。この具体例は、振動棒下部分 16e に、振動羽根 16f の他にこれと交互に配置された電極用補助羽根 16f'を取り付けたことが、図 27～図 29 の例と異なる。電極用補助羽根 16f' は、導電性を有しており、振動棒下部分 16e と電気的に接続されていて、電解液 14 に対する通電の際の一方の電極として機能し、従って振動攪拌の機能は必須ではない。電極用補助羽根 16f' を使用する目的は電極面積の増加と当該電極と反対側の電極との間隔の低減にあるので、電極用補助羽根 16f' の大きさ（面積）は振動羽根 16f より大きいほうが好ましく、また図示されている様に、補助羽根 16f' の先端縁（右端縁）は振動羽根 16f の先端縁（右端縁）より更に右方へと突出しているのが好ましい。

電極用補助羽根 16f' は、振動羽根と振動羽根との間に位置する様に振動棒に取り付けるのが好ましいが、必ずしもこれに限定されることはなく、振動攪拌の効果を著しく低減させない限りは、上下一方の振動羽根に近接して配置することも可能である。振動棒下部分 16e への電極用補助羽根 16f' の取り付けは、振動羽根 16f の取り付けと同様にして行なうことができる。

電極用補助羽根 16f' の材質としては、電極として使用され得るものであればよいが、振動棒の振動に従って振動するものであるから、振動に耐え得ることが要求され、例えば振動羽根として使用可能な導電体例えば金属例えばチタン（表面に白金めっきを施すことができる）またはステンレス（表面に白金めっきを施すことができる）を使用することができる。尚、電極用補助羽根 16f' を使用する場合には、振動羽根 16f は必ずしも導電性材料からなる必要はなく、

合成樹脂製のものを使用することも可能である。振動羽根 16 f の角度を一定にするため、振動羽根固定部材 16 j に角度をつけて振動棒 16 e と一体的に組み立てることもできる。

図 3 4 及び図 3 5 は絶縁式振動攪拌手段の他の具体例を示す断面図である。本 5 具体例では、2 つの振動棒にわたって各振動羽根が取り付けられている。

図 3 6 は振動羽根 16 f の近傍を示す断面図である。振動羽根 16 f は固定部材 16 j からはみ出した部分が振動流動の発生に寄与するのであり、このはみ出した部分は幅 D₁ で長さ D₂ である。本具体例では、複数の振動棒にわたって各振動羽根が取り付けられているので、各振動羽根の面積を十分大きくとることが 10 できる。かくして、大きな振動流動を得ることができ、また電極として使用される面積を大きくすることが可能である。

本具体例においては、図示はしないが、図 2 7 ~ 図 2 9 に関し説明した様な電気分解手段の電源 3 4 が使用される。本具体例においても、図 3 3 の具体例と同様に、電極用補助羽根を使用することができる。

図 3 8 は絶縁式振動攪拌手段の1つの具体例を示す断面図である。本具体例の絶縁式振動攪拌手段 16 においては、振動モータ 16 d は、電解槽 10 A 外に配置されていて、振動部材 16 c が電解槽 10 A の方へと伸びている。本具体例においても、図示はしないが、図 2 7 ~ 図 2 9 に関し説明した様な電気分解手段の電源 3 4 が使用される。本具体例においても、図 3 3 の具体例と同様に、電極用補助羽根を使用することができる。また、図では絶縁式振動攪拌手段が電解槽の片側にのみ配置されているが、もう一方の側にも同様な絶縁式振動攪拌手段を配置することが可能である。

図 3 9 は絶縁式振動攪拌手段の他の具体例を示す断面図である。本具体例では、図 3 8 の具体例と同様な振動モータ 16 d、振動部材 16 c、振動棒 16 e 及び 25 絶縁領域 16 e" の組が、電解槽 10 A の両側に配置されている。そして、振動棒 16 e は、コの字形状をなしており、その2つの垂直部分が2つの絶縁領域 16 e" にそれぞれ対応して配置されている。これら2つの垂直部分の上端がそれぞれ絶縁領域 16 e" を介して2つの振動棒 16 e にそれぞれ接続されている。振動羽根 16 f は、振動棒 16 e の水平部分にはほぼ垂直に取り付けられている。 30 図では振動羽根 16 f は上方に突出しているが、下方に突出していてもよい。ま

た、振動羽根 16 f は垂直方向に対して傾斜をもって配置されてもよいことは上記と同様である。

図示されている絶縁式振動攪拌手段の上方突出の振動羽根を陽極部材として使用し、他の絶縁式振動攪拌手段の下方突出の振動羽根を陰極部材として使用して、
5 電解処理を行うことが出来る。この場合、後述の図 4 3 に関し説明するように、双方の絶縁式振動攪拌手段の振動羽根同士を互いに入り組んだ形態とすることが可能である。

本具体例のように、振動棒は必ずしも上下方向を向いて配置される必要はなく、電解槽の形状などに応じて適宜の形状及び配置のものを使用することが出来る。

10 本具体例においても、図示はしないが、図 27～図 29 に関し説明した様な電気分解手段の電源 34 が使用される。本具体例においても、図 33 の具体例と同様に、電極用補助羽根を使用することができる。

図 40～図 42 は水素系一酸素系混合ガス発生手段の一具体例を示す図である。ここで、図 40～図 41 は断面図であり、図 42 は平面図である。本具体例は、
15 図 27～図 29 の具体例において電極用補助羽根 16 f' を追加使用したものに相当する。

図 43～図 44 は水素系一酸素系混合ガス発生手段の一具体例を示す図である。ここで、図 43 は部分断面図であり、図 44 は断面図である。

本具体例では、2つの絶縁式振動攪拌手段が電解槽 10 A 内に配置されており、一方の絶縁式振動攪拌手段の隣接する電極用補助羽根 16 f' どうしの間に他方の絶縁式振動攪拌手段の電極用補助羽根 16 f' が位置している。これにより、2つの絶縁式振動攪拌手段の一方を陽極側として使用し且つ他方を陰極側として使用することで、大面積の陽極部材と陰極部材とを互いに近接して配置することができ、電流密度を著しく向上させることができる。このような非接触で互いに入り組んだ形態での陽極部材と陰極部材との配置は、2つの絶縁式振動攪拌手段の振動羽根同士でも同様にして行うことが出来る。

本具体例においては、互いに上下方向に近接して配置される陽極部材（振動羽根または電極用補助羽根）と陰極部材（振動羽根または電極用補助羽根）との距離を例えば 5～50 mm とすることができる。本具体例においては、2つの絶縁式振動攪拌手段の電極用補助羽根 16 f' どうしが接触してショートするのを防

止するために、図37に示す様に、電極用補助羽根16f'の両面の外周部等を絶縁テープ16faなどの貼付や絶縁塗料の塗布などにより絶縁部とすることが好ましい。電極部材として使用する振動羽根16f同士を同様にして互い違いに配置することも可能であり、その場合にも同様な絶縁部を形成することが出来る。

5 或いは、同様な絶縁効果を得るために、同等の形状を有するプラスチック製絶縁板を配置してもよい。

図45～図47は、絶縁式振動攪拌手段の1例を示す模式図である。これらの例では、共通の振動部材16cに複数の振動棒が接続されている。各振動棒下部分16eに接続される通電線127は、それぞれ電源の図示される極に接続され

10 るが、これに限定されることはなく、適宜変更してもよい。

以上の具体例においては、絶縁式振動攪拌部材の一部（例えば、振動羽根、電極用補助羽根）を陽極部材または陰極部材として使用することで、絶縁式振動攪拌部材以外の陽極部材または陰極部材がなくとも、その高いガス発生効率に基づき、装置あたりの高いガス発生量を得ることが出来る。

15 図48は絶縁式振動攪拌手段の他の具体例の構成を示す部分断面図であり、図49はその部分側面図である。本具体例では、2つの振動棒16eを機械的に接続する様に取り付けられている振動羽根16f及び固定部材16jを2つの群に区分し、第1の群を一方の振動棒16eと電気的に接続させ、第2の群を他方の振動棒16eと電気的に接続させ、これら2つの群の間で電圧を印加することで、

20 電解液14に通電し電解処理を行なう様にしている。

即ち、図48において、上側から奇数番目の振動羽根16f及び固定部材16jは、右側の振動棒16eとは電気的に接続されているが、左側の振動棒16eとは絶縁ブッシュ16s及び絶縁座金16tを介して取り付けられることで電気的に絶縁されている。一方、上側から偶数番目の振動羽根16f及び固定部材16jは、左側の振動棒16eとは電気的に接続されているが、右側の振動棒16eとは絶縁ブッシュ16s及び絶縁座金16tを介して取り付けられることで電気的に絶縁されている。かくして、上側から奇数番目の振動羽根16f及び固定部材16jを第1の群とし、上側から偶数番目の振動羽根16f及び固定部材16jを第2の群とし、左側の振動棒16eに接続されている通電線127と右側の振動棒16eに接続されている通電線127との間に不図示の処理用電源によ

り所要の電圧を印加することで、第1の群（陽極部材）と第2の群（陰極部材）との間で電解液14に通電することができる。尚、図49では絶縁ブッシュ16s及び絶縁座金16tの図示が省略されている。

本具体例においては、絶縁領域16e"は振動棒16eと振動発生手段を構成する振動部材16cとの間に設けられている。即ち、ここでは、絶縁領域16e"が、上記具体例における振動部材16cへの振動棒16eの取り付け部111の機能を兼ねている。

本具体例においては、陽極側となる振動羽根16fとしてはチタンの表面に白金めっきを施したものが好ましく用いられ、陰極側となる振動羽根16fとしてはチタンが好ましく用いられる。

本具体例によれば、絶縁式振動攪拌手段に対する給電のみで電解処理が可能となるので、装置をコンパクトなものとすることができる。また、振動羽根16fを陽極部材及び陰極部材のそれぞれとして兼用しているので、この点からも装置のコンパクト化がなされている。

図50は絶縁式振動攪拌手段の他の具体例の構成を示す部分側面図である。本具体例では、図48及び図49の具体例における上側から偶数番目の振動羽根16fに代えて陽極部材（電極用補助羽根）16f"を使用している。この陽極部材16f"は、振動攪拌には寄与せず、図の右側にのみ延びている。陽極部材16f"としては、例えばチタン製ラス網（表面に白金めっきを施したもの）が好ましく用いられる。一方、上側から奇数番目の振動羽根16fに対してスペーサ16uを介して陰極部材（電極用補助羽根）16f'"を追加している。この陰極部材16f'"も、振動攪拌には寄与せず、図の右側にのみ延びている。陰極部材16f'"としては、例えばチタン板が好ましく用いられる。尚、陰極部材の場合と同様に、陽極部材とともに振動羽根を取り付けてもよい。本具体例では、振動羽根16fとは別に電極部材としての陽極部材16f"及び陰極部材16f'"を使用しているので、電極材料の選択の自由度が増加する。図50のように陽極部材や陰極部材は振動羽根とは反対方向に延びているので、振動羽根と接触する心配がなく、そのため陽極部材と陰極部材との間隔及び振動羽根と陽極部材または陰極部材との間隔を一層小さくすることができる。

図51は水素系-酸素系混合ガス発生手段の一具体例の構成を示す断面図であ

る。本具体例は、図48～図49の絶縁式振動搅拌手段を2つ使用したものである。

以上の具体例においては、絶縁式振動搅拌部材に陽極部材及び陰極部材の双方を取り付けて、これらの間で電解液14を介して通電することで電解処理を行うので、装置の小型化が可能であり、更にその高いガス発生効率に基づき、装置あたりの高いガス発生量を得ることが出来る。
5

図52～図53は水素系一酸素系混合ガス発生手段の一具体例の構成を示す断面図である。本具体例では、振動搅拌手段として非絶縁式のものが用いられており、陽極部材及び陰極部材からなる電極対として、図48～図49の絶縁式振動搅拌手段と類似の構成体を使用したものである。即ち、上下方向に互いに平行に配列された2本の導電性棒状体116eに、陽極部材116f”及び陰極部材116f’’を図48～図49の絶縁式振動搅拌手段の第1群の振動羽根及び第2群の振動羽根の場合と同様にして取り付け、各導電性棒状体116eを電源の正極及び負極の所要のものに接続している。
10

図54及び図55は水素系一酸素系混合ガス発生手段の一具体例を示す断面図である。本具体例では、絶縁式振動搅拌手段16の振動羽根16fを陰極部材として使用し、陽極部材86として、図56に示される円柱状チタン網ケース内に複数の金属製ボールを充填したものを使用し、網ケースを水平方向に保持したものを用いている。陽極部材86の保持手段82は例えば陽極ブスバーである。
15

陽極部材としては、例えばチタン製ラス網（表面に白金めっきを施したもののが好ましい）からなるものを使用することも出来る。図57にラス網陽極部材84の正面図を示す。上部に吊下げ用の孔が2つ設けられており、中央部から下部にかけて網状部とされており、この網状部が電解液中に浸漬される。
20

図58A～図58Eは、振動発生手段と振動搅拌部材との接続形態の例を示す模式図である。図58Aの例では、振動発生手段の振動部材16cに直接振動搅拌部材の振動棒16eが接続されている。これに対して、図58B～図58Eの例では、振動部材16cに中間部材16ccが取り付けられており、該中間部材16ccに振動棒16eが接続されている。
25

電解槽内で発生した水素系ガス及び酸素系ガスを均一に混合した水素系一酸素系混合ガスの形態で又は水素系ガス及び酸素系ガスを別々に捕集するための捕集
30

手段は、上記図1～3の具体例に関して説明したように、電解槽の上方を覆う蓋部材とその蓋部材に設けられたガス取出口とそれに連結されたガス採取管を含むものである。本発明の振動攪拌手段の具体例などを説明する図面においては、発生するガスを効率よく捕集するための前記蓋部材等は省略して画かれているが、
5 実際にはガス発生手段の電解槽には必ず蓋部材が付される。

図61に、蓋部材10Bの変形例を示す。この例では、蓋部材10Bは、図1に示されている電極群2x、2yの上方の部分のみにおいて、電解槽10Aに付設される。そして、該蓋部材10Bの両端部には、下方へと延びた囲み部材63が付設されている。この囲み部材63には、その下部の電解液中に浸漬される部分に該電解液の流通を可能となすための開口65が形成されている。囲み部材63には、該開口65の上部領域の一部を遮蔽する遮蔽板64を上下位置調節可能に取り付けることができる。この上下位置調節のために、遮蔽板64に上下方向の長孔66を形成し、該長孔を介して、囲み部材63に形成されたネジ穴68にボルト67を適合させるようにすることができる。
10
15

この蓋部材を使用する場合には、振動攪拌手段の振動棒16eは蓋部材を貫通しないが、上記の様な密閉シール構造とすることが、水素系一酸素系混合ガスの回収効率向上や電解液の飛散防止等の観点から、好ましい。

発生した水素系一酸素系混合ガスを蓋部材と囲み部材とにより密閉すると、その部分のガス圧が上る。ガス圧はある程度ある方が、その後のガスの取り扱い上便利である。遮蔽板64の上下位置を調節することで、電極群2x、2yの上方の部分の液位を調節することができ、ひいてはガス圧が調節される。
20
25

しかし、ガス圧を調節する手段が併設できれば一層好都合である。ガス圧調節手段の1例としては図5.9に示すようなシステムがある。シールポットは例えば水80%、メタノール（着色料）20%よりなる液体を入れたものである。また、図60に示すように燃料電池の水素系一酸素系混合ガス供給口とガス発生手段あるいはガス溜めとの間に炎止めタンク、フレームアスレターを設け、炎の逆流を防止することが好ましい。なお、燃料電池へ直結する場合はシールポットは必ずしも必要ではない。本発明の水素系ガスや水素系一酸素系混合ガスは、安全のため及びガスが肉眼で見えるようにするために、シールポットでガスを処理しているが、もし別の手段で安全性が確保できるのであれば、ガスを処理することなく、
30

生ガスの状態で電池に供給した方が、処理液中で水素の一部が失われることがないから有利である。

電解槽内に設けられる陽極部材と陰極部材は、通常いずれも電極板であること 5 が好ましい。この場合、振動攪拌手段を用いない従来技術においては電極の間隔 を最短でも 50 mm 程度の間隔を必要としていた。この程度以上の間隔を設けな いと、過電流となり事故が発生するおそれがあったからである。ところが、本発 明では振動攪拌手段を用いることにより電極間距離を 1 ~ 20 mm といった程度 10 まで接近させることができ、これにより電流効率を大幅に向上させることができた。なお、これ以上接近させると過電流となりショートを生じる。本発明では実 用的には電極間距離を 5 ~ 400 mm とすることが好ましい。なお、詳細は同一 人の出願にかかる WO 03/000395 A1 に詳述されている。

本発明においては、絶縁式振動攪拌手段を用いて、振動羽根や電極用補助羽根 を電極として機能させる場合がある。その例は、図 33、38 ~ 51、54、5 5 に示すとおりである。本発明においては、例えば図 40 に示すように、電極対 15 (2x、2y) に加えて絶縁式振動攪拌手段の振動羽根 (16f) と電極用補助 羽根 (16f') をも電極として用いるケースや、例えば図 43 や図 47 にみら れるように絶縁式振動攪拌手段の振動羽根や電極用補助羽根のみを電極とする 20 ケースとがある。これらの場合の振動羽根および／または電極用補助羽根の形をと っている電極と電極との間の距離は通常 3 ~ 50 mm、好ましくは 5 ~ 20 mm と 25 とすることができる。

本発明においては、水素系一酸素系混合ガスを製造するための前記電解液とし て 5 ~ 50 重量%、好ましくは 5 ~ 30 重量% の電解質を含む水溶液で液温 20 ~ 100 °C、好ましくは 20 ~ 90 °C で pH 7 ~ 10 のものを用いて、電流密度 5 ~ 100 A/dm²、好ましくは 5 ~ 50 A/dm² となるように前記電解液 25 の電気分解を行うことにより水素系一酸素系混合ガスを発生させることができる。

前記電解質としては、水溶性のアルカリ金属水酸化物、アルカリ土類金属酸化 物、第 4 級アルキルアンモニウム、あるいは硫酸、リン酸などの無機酸、有機酸 などなどを挙げることができる。

本発明で電解液に使用する水は、蒸留水が好ましいが、井戸水、工業用水、水 30 道水、河川水、池の水なども使用できる。

本発明の振動攪拌手段の基本的態様は、少なくとも1つの振動発生手段と、該振動発生手段に連係して前記電解槽内で振動する少なくとも1つの振動棒及び該振動棒に取り付けられた少なくとも1つの振動羽根からなる振動攪拌部材とからなる振動攪拌手段である。

- 5 また、本発明の振動攪拌手段の他の基本的態様は、少なくとも1つの振動発生手段と、該振動発生手段に連係した前記電解槽内で振動する少なくとも1つの振動棒、該振動棒に取り付けられた少なくとも1つの振動羽根及び前記振動棒と前記振動発生手段との連結部に又は前記振動棒の振動羽根を取り付けた部分より前記連結部に近い部分に設けられた電気的絶縁領域からなる絶縁式振動攪拌部材と
10 からなる絶縁式振動攪拌手段である。そして、本発明における攪拌手段としては絶縁式振動攪拌手段が好ましい。

絶縁式振動攪拌手段における絶縁式振動攪拌部材の振動棒には、振動羽根に加えて通電線と電気的に接続された電極用補助羽根を取り付けることができる。また電極用補助羽根は前記振動羽根と交互に位置するように振動棒に取り付けられていることが好ましい。さらに電極用補助羽根は振動羽根より大きな面積を持ち且つ振動羽根の先端部よりも更に突出していることが好ましい。

振動攪拌手段または絶縁式振動攪拌手段の発生手段は振動モータを含み、振動攪拌手段は振動モータを10Hz～500Hz、好ましくは10Hz～200Hz、とくに好ましくは20Hz～60Hzの振動数で振動させるよう制御するためのインバータと併用することが好ましい。

前記絶縁式振動攪拌手段における振動棒の電気的絶縁領域より振動羽根側の位置に通電線を接続することにより、振動羽根や振動補助羽根を電解のための電極、すなわち陽極部材または陰極部材として使用することができる。

この場合、例えば図50に示すように、振動羽根は、液を振動攪拌させる機能と電極としての機能を兼務するが、電極用補助羽根は、液を振動攪拌する機能はほとんどあるいは全くもたず、もっぱら電極として機能する。

絶縁式振動攪拌手段は、例えば図52における電極対と併用することもできるが、絶縁式振動攪拌手段をもって前記電極対の代役をさせることもできる。この場合、図47に示すように、1つの絶縁式振動攪拌手段を陽極として利用し、他の1つの絶縁式攪拌手段を陰極として利用することもできる。また、一台の絶縁

式振動攪拌手段であっても、例えば図48に示すように、振動棒を二本有するタイプのものであれば、一方の振動棒側を陽極とし、他方の振動棒側を陰極として使用することもできる。

以上の様な本発明においては、振動攪拌手段の振動羽根により電解液中に強力な振動流動が生ぜしめられるので、電解液は電極と十分良好な均一性をもって且つ十分な供給量をもって接触せしめられる。このため、陽極と陰極との間の距離を従来より著しく小さくしても、それらの間に電気分解に必要なイオンを十分に供給することが可能になり、また電極に発生する電解熱を迅速に放熱することができる。従って、高い電流密度で電気分解を行なって、高い効率で水素系一酸素系混合ガスを製造することができる。また、以上のように陽極と陰極との間の距離を小さくすることで、単位容積あたりに配置される電極の有効表面積を十分に高めることができるので、小型化しても十分な量の水素系一酸素系混合ガスを製造させることができる。

特に、以上の様な振動攪拌手段による電解液の振動攪拌を併用して電気分解を行う場合には、電極で発生する原子状水素や原子状酸素が電極間で気泡を形成せず、液中に分散するので、電解液中にて生成せしめられた水素や酸素が電極表面に気泡として付着し電気抵抗を増加させるようなことがない。このため、上記の様に容易に高い電流密度での電気分解の実現が可能となり、水素系一酸素系混合ガスを従来法より多量に発生させることができる。

本発明の水素系一酸素系混合ガス発生手段で発生せしめられる水素系一酸素系混合ガスは、所謂ブラウンガスとして知られているものとは異なり、Hと、H₂と、H₃および／またはHDと、OHと、¹⁶Oと、O₂とを含むものであり、特に、

$$\text{H}_2 : 55 \sim 70 \text{ モル\%}$$

$$\text{H} : 0.12 \sim 0.45 \text{ モル\%}$$

$$\text{H}_3 \text{ および HD の合計} : 0.03 \sim 0.14 \text{ モル\%}$$

$$\text{OH} : 0.3 \sim 1.2 \text{ モル\%}$$

$$^{16}\text{O} : 1.0 \sim 4.2 \text{ モル\%}$$

$$\text{O}_2 : 5 \sim 27 \text{ モル\%}$$

を含んでなるものである。

この水素一酸素混合ガスは、以下の点で、所謂ブラウンガスとして知られるもののとは異なる。即ち、振動攪拌手段を併用すると、陽極部材と陰極部材との間隔を小さくしても電解が良好に行なわれ、特に陽極部材及び陰極部材に対して高い均一性と高い流速とをもって電解液が接触するので、電気分解に必要なイオン供給が十分となり、電解液中の水素一酸素ガスの泡立ちがなく、電気抵抗が大きくなることはない。かくして、本発明により得られる水素系一酸素系混合ガスはH₂やO₂になる以前の発生期の水素や酸素等に近い状態の活性成分（活性水素、活性酸素）の含有率が高い。

すなわち、振動攪拌手段を利用して得られた水素系一酸素系混合ガスを燃焼させてスペクトル分析器によりスペクトルを測定したところ、図71に示すように620 nm近傍に活性成分であるOH基の存在を示すピークが認められ、また630 nm近傍には活性成分である原子状水素H α の存在を示すピークが認められた。従来の電気分解で得られるこの種のガス中には活性なOHや原子状水素の存在は全く確認できないのに対し、本発明の水素系一酸素系混合ガスあるいは水素系ガス中には驚くべきことにOHと原子状水素とが存在することが、火炎の輝度スペクトルを測定する（火口から15 mmの個所で測定した場合も20 mmの個所で測定した場合も、同一波長のところでピークがみられた）ことにより確認されたのである。

しかも、このOHと原子状水素の存在確認の結果は、本発明の振動攪拌手段を用いた電気分解で水素系一酸素系混合ガスが発生した直後に測定した場合と水素系一酸素系混合ガスをガス溜めに12時間程度溜めた後に測定した場合とでほぼ同様であった。したがって、製造により得られたガス中にOHや原子状水素がある瞬間のみ存在していたというわけではないのである。そして、これが水素系一酸素系混合ガスの燃焼にさいし、高温を発生する要因であると考えられる。

従来のブラウンガスにはこのようなピークの存在は認められない。そして、理由は未だ充分解明されていないが、このような相違点に起因して、本発明の振動攪拌手段を利用して得られた水素系一酸素系混合ガスまたは水素ガスを燃料電池の燃料として用いると、今までの燃料電池では得られなかつた高度の発電効率を示すものと考えられる。

本発明者らは、振動攪拌手段を利用した水の電気分解により得られたガス（本

明細書では、このガスを水素系一酸素系混合ガスと称している) を電子科学株式会社製質量分析計(二重収束質量分析計) [商品名 EMD-O 5 SK] を用い、下記の条件により分析した。

イオン加速電圧：1 2 0 0 V

5 イオン化方式：電圧衝撃型

分解能：5 0 0

イオン飛行距離：2 6 c m

真空度： 5×10^{-7} Torr

フルスケール：5 V

10 この分析に供した水素系一酸素系混合ガスは、振動攪拌手段を設けた電解槽から発生したガスを図72のガス溜めに貯蔵し、1つは図72のシールポットを通して得られた処理ガスであり、他の1つは、前記シールポットを通さないで得られた生ガスである。前記シールポットはガスを着色して取扱い上便利にしたものであり、シールポット内にはメタノール30%と水70%よりなるアルコール水溶液が充填されており、シールポットに生ガスを供給すると、生ガスは前記メタノール水溶液中を泡状になって通過したものである。そのため得られた処理ガスの成分は微妙に生ガスのデータと異なっている。

20 質量分析で得られたデータ(チャート)の一部を図63(生ガス)及び図64(処理ガス)に示す。処理ガスでは、生ガスの構成成分の他に、メタノールに起因すると思われる質量の高い成分が含まれている。いずれにしても、これらのチャートから、本発明のガスは、従来のガスに比べて、H、H₃及び/またはHD、OH及び¹⁶Oをも含有している点に大きな特徴があることが分かる。

25 但し、図63及び図64での高さは全て同一の条件で測定して表示したものではなく、図示されるGAINが(1)の質量については実際の高さの100倍の高さを示し、図示されるGAINが(2)の質量については実際の高さの10倍の高さを示し、図示されるGAINが(3)の質量については実際の高さを示している。即ち、GAIN(2)及びGAIN(3)の質量については該当するガス成分量が少なすぎるので、増幅して測定したものである。

これらの図から求めたガス組成を以下の表1に示す。

[表1]

ガス成分	生ガス (モル%)			処理ガス (モル%)		
	(A)	(B)	(C)	(a)	(b)	(c)
H ₂	6.0	5.5	5.7	5.8	5.4	5.5
H	0.2	0.28	0.42	0.2	0.2	0.42
H ₃ , HD	0.05	0.07	0.04	0.05	0.045	0.03
OH	0.8	0.9	0.35	0.9	0.9	0.3
¹⁶ O	2.5	3.5	1.6	3.9	3.9	1.4
H ₂ O	3.0	3.5	1.3	3.3	3.3	0.8
N ₂ , CO	2.8	4.8	0.7	6.7	6.7	1.0
O ₂	1.8	2.1	6.8	2.3	2.3	5.8
CO ₂	0.12	0.12	0.02	0.13	0.13	0.08
有機物						2.0

(A), (a) : ゴム性容器に採取；測定時真空度 8×10^{-7} Torr；ガス採取後 0.5 時間に測定

(B), (b) : ゴム性容器に採取；測定時真空度 8×10^{-7} Torr；ガス採取

5 後 24 時間に測定

(C), (c) : ガスバリヤー用容器に採取；測定時真空度 5×10^{-7} Torr；ガス採取後 1 時間に測定。

図 6.2 に、本発明による発電方法の実施される燃料電池の模式的構成を示す。

従来の燃料電池と同様な燃料極及び空気極が、中空層または電解質層を介在させて配置されている。燃料極側の第 1 ガス室にはガス供給口から第 1 のガスが供給され、空気極側の第 2 ガス室にはガス供給口から第 2 のガスが供給される。

中空層または電解質層としては、従来の燃料電池で用いられている電解質層と同様なものを使用することができる。例えば、電解質層を構成する電解質としては、アルカリ水溶液型燃料電池における電解質である水酸化カリウム、酸水溶液型燃料電池における電解質であるりん酸、溶融炭酸塩型燃料電池における電解質である炭酸リチウムまたは炭酸カリウム、固体酸化物燃料電池における電解質である安定化ジルコニア、固体高分子型燃料電池における電解質であるイオン交換膜（カチオン交換膜）を使用することができる。

中空層または電解質層としては、その他に、例えは空気のみの空隙層、或いはそこに金属メッシュ、ガラスメッシュ、カーボンメッシュ、濾紙、精密濾過膜、限外濾過膜、N F 膜、逆浸透膜、ガス分離膜、高分子ゲル、無機ゲル、高分子フィルム、黒鉛シート等を充填した多孔質の中空層（即ち纖維層やガス透過性セラミック層のようにガスが流通できる機能を有する層）を使用することができる。

5 燃料極及び空氣極のガス室に面する側の表面は、ガスとの接触面積を大きくするためには多数の溝を並列させてなる凹凸状表面としておくのが好ましい。

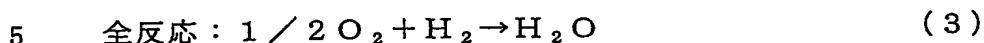
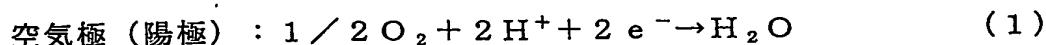
第1のガスとしては、本発明の上記水素系一酸素系混合ガスまたは水素系ガスを用いることができる。また、第2のガスとしては、空氣、酸素ガス、上記の酸素系ガス、または本発明の上記水素系一酸素系混合ガスが挙げられる。

従来の水素ガスを燃料とした燃料電池においては、燃料極でプロトンを形成し且つこれを空氣極で酸素と反応させて発電を行うためには、電解質層は不可欠であった。本発明では、第1のガスとして上記水素系一酸素系混合ガスまたは水素系ガスを使用することで、電解質層の代わりに中空層を用いることができる。但し、この場合、燃料極はガス透過性のものとする。中空層は、燃料極と空氣極との間がショートしないようにするためにのみ必要である。尚、本発明では、第1のガス及び第2のガスの双方として上記水素系一酸素系混合ガスを使用することもでき、この場合、空氣極もガス透過性のものとする。これらの本発明による燃料電池は、電解質層が不要である点が大きな特徴であり、セルの構造が簡素化され、電解質層のメンテナンスが不要になるという大きな利点がある。なお、その他の点は、従来の燃料電池の構成及び材料等を転用することができる。

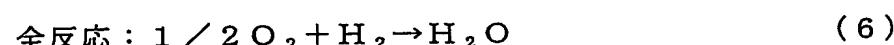
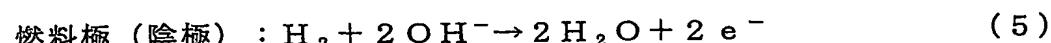
燃料電池の燃料極側に設けられたガス供給口から、水素系一酸素系混合ガスを供給すると、水素は燃料極に電子を与えながら、ガス透過性である燃料極を通り抜けて電解質層または中空層にはいり込む。ガス透過性にするためには燃料極を25 例えはポーラスな構造とする。

なお、本発明においては、電解質層がなくともよいため、この部分を中空の状態（多孔性プラスチック層や多孔性セラミック層としてもよい）となし上記中空層とすることができます。この部分は燃料極と空氣極とを隔離できればそれで充分な部分である。通常、中空層の厚みは $1 \mu m$ 程度から $10 cm$ 程度までの範囲で30 ある。

例えば、電解質として固体高分子電解質を用いるとすると、カチオン交換膜を電解質とした場合には、次のような電池反応が起こる。



また、アニオン交換膜を電解質とした場合には、次のような電池反応が起こる。



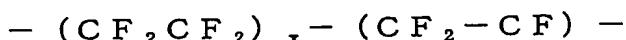
10 固体高分子電解質をガス透過性とするためには、電解質となる固体高分子を纖維状とし、これを織布や不織布の形体とすることなどにより達成できる。なお、本発明においては、電解質層は中空層でもよいのであるから、この場合には、纖維状物質は固体高分子電解質でない単なる纖維状物質を用い、これを含む層を中空層としてもよい。

15 したがって、反応生成物である水は電解質層または中空層の所定の個所から排出する必要があり、また未反応ガスがある場合を考えると、ガスの流れをスムーズにするため、電解質層または中空層にガス排出口も設けることが好ましい。なお、未反応ガスと反応生成物の水とを同時に1つの排出口から系外へ出すこともできる。

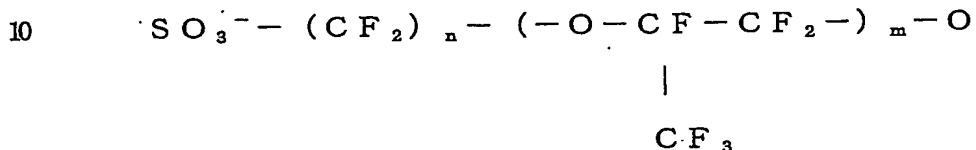
20 燃料電池は、それに用いる電解質の種類によりいろいろのタイプに分類される。例えば、アルカリ型燃料電池、固体酸化物型燃料電池（S O F C）、燃料溶解型燃料電池、リン酸型燃料電池（P A F C）、固体高分子電解質型燃料電池（P E F C / P E M）、溶融炭酸塩型燃料電池などがあり、本発明は、いずれのタイプの燃料電池にも使用できるが、リン酸型燃料電池、固体高分子電解質型燃料電池、25 固体酸化物型燃料電池あるいはメタノール直接型燃料電池（当然本発明では燃料としてメタノールを用いるのではなく、本発明の水素系一酸素系混合ガスを用いる）に適用するのが好ましく、とりわけ固体高分子電解質型燃料電池や固体酸化物型燃料電池に適用するのがもっとも好ましい。

25 本発明においては、電解質層に代えて中空層を用いてもよいのであり、中空層の方がコスト的にもっとも有利であることは勿論である。

固体高分子電解質型燃料電池は、固体高分子電解質を使用するのであるが、この固体高分子電解質としては各種の高分子イオン交換膜を挙げることができ、その例としては、平成5年3月15日株式会社オーム社発行、「燃料電池発電システム」第100～103頁とくに第101頁表-1記載の「フェノールスルfonyl酸樹脂」、「ポリスチレンスルfonyl酸」、「ポリトリフルオロスチレンスルfonyl酸」、「(ポリ)ペーフルオロカーボンスルfonyl酸」などが挙げられる。
5 とくに「(ポリ)ペーフルオロカーボンスルfonyl酸」としては、下記式



|



で示される構造のものが用いられている(xは重合度によって変化する)。尚、
m ≥ 1、n = 2 のものは商品名 Nafion として、m = 0、n = 2 のものは商
15 品名 DOW 膜として、それぞれ市販されており、これらの物性は、2001年1
1月30日コロナ社発行「燃料電池発電」第116～128頁、とくに第120
頁表6、1に記載されている。

また、この種の固体高分子電解質型燃料電池の構造は、昭和62年9月30日
(株)サイエンスフォーラム発行「燃料電池設計技術」第102頁の図-2、図
20 -3 および「燃料電池発電」第118頁、第122頁および2001年6月29
日 日経BP社発行「日経メカニカル別冊」第46～47頁に記載されている。

以下に実施例を挙げて本発明を説明するが、本発明はこれにより何ら限定され
るものではない。

[実施例1]

25 本実施例では図65～図67の水素系-酸素系混合ガス発生手段であって以下
に示すものを使用した。

(イ) 振動攪拌手段

日本テクノ(株)商品名超振動α-搅拌機α-1型(電解液中を流れている
電流が振動モータにまで流れることがないように配慮され
30 ている絶縁式振動攪拌機)

振動モータ：75W×200V×3相

(株) 村上精機製作所製低周波振動モータ

商品名ユーラスバイブレーター

振動棒：SUS304製直徑16mmのもの2本

5 振動羽根：SUS304製厚さ6mmのもの4枚

固定部材：SUS304製

弾性部材シート：商品名テフロン（登録商標）シート

(ロ) 固定電極

プラス極：チタン板に白金めっき被覆したもの27枚

10 マイナス極：チタン板24枚

(ハ) インバータ：富士電機（株）製商品名FVR-E1·1S

45Hzに調整して使用

(二) 整流器（振動モータ用）：中央製作所製Power Master [登録商標]、200V

15 (ホ) 電解槽：SUS304製（内面に塩化ビニル樹脂被覆したもの）

内径220mm×320mm×400mm (H)

蓋部材はSUS304である。

(ヘ) 蓋部材と振動棒との間のシール（図68参照）

振動モータの振動軸への振動によってもガス漏れが発生しないようシリコーン充填によりシールを完全にした。

(ト) 水素系-酸素系混合ガスを電解槽から燃料電池に導くに当っては、図59や図60の安全装置を使用するが、本実施例では図59と図60の安全装置を併用したタイプの図72のシステムを用いた。

(チ) 電解液：蒸留水にKOH 20wt%を溶解したもの

25 55°C、pH 10で電解を行い必要量の水を補充する。

本実施例では100アンペア、3Vで約1000リットル/分の水素系-酸素系混合ガスを製造できた。

(リ) 燃料電池の構造と使用法：

30 本発明の水素系-酸素系混合ガスを用いて、市販の小型固体高分子型燃料電池を利用して発電を行った。この電池の各部品の構成は図69に示すとおりであり、

これを組立てた燃料電池の断面図を図70に示す。図70の左側の開口部（この市販装置はこの開口部より水素ガスを供給する）より水素系一酸素系混合ガスを供給し、右側の開口部（この市販装置ではこの開口部より酸素含有ガス、例えば空気を供給する）はシールした。

5 図69の市販小型固体高分子型燃料電池の構成において、外周ゴムリング付プレートに膜／電極接合体すなわちMEA（2001年8月20日 株式会社日本実業出版社発行、池田宏之助編著「燃料電池のすべて」第146～147頁参照）が単セルの機能部分であって、固体高分子電解質である商品名Naftionをマイナス極とプラス極でサンドイッチしたものの外周をゴムリングで覆った構造のものである。本発明においては、水素系一酸素系混合ガスは図69に示すとおり、図69における図の上部に存在する中央の孔から供給されるが、図69における図の下部にある孔（本来空気供給用の孔）はゴム栓によりシールした。

この電池を単セルとして、市販小型固体高分子型燃料電池の本来の使用方法で発電した場合（従来例）は、その出力は0.6～0.7V、0.15～0.2Wであるが、実施例1の場合の出力は0.6V、0.5Wであり、出力が2.5倍となっている。

また、従来の使用方法で発電した場合は、長時間使用すると100℃近くまで発熱するので、長時間の使用が困難であるが、この実施例の場合は余り発熱せず、長時間の使用が可能である。

20 図70に示すように、これを単セルとして使用するときは接続端子1を燃料極とし、接続端子3を空気極として使用し、2セルとして使用するときは、接続端子3を燃料極とし、接続端子2を空気極として使用し、3セルとして使用するときは、接続端子1を燃料極とし、接続端子2を空気極として使用する。

なお、この電池における電解質層は、図69の外周ゴムリング付プレートに相当しており、この層は水を含浸した多孔質高分子（通常、トリエチルホスフェートを可塑剤にしたポリパーカロオキソルボンスルфон酸の多孔質膜；デュポン社商品名Naftion）であり、水素と酸素とが反応して生成する反応水はここから浸み出して外部に排出される。

また、前記電解質層をとりのぞき、その部分を中空層すなわち空気層とし、ガス透過性の極板を通して本発明の水素系一酸素系混合ガスを導入したところ、混

合ガス中に含まれている水分 (H_2O) が電解質的な作用をしているのか、ともかく驚くべきことに電解質層がなくても電解質層がある場合と全く同様に発電が行なわれた。中空層を使用する場合、燃料電池の電極として、Ni の他に Pt, Rh を使用することも可能である。

5 実施例 1 で得られた水素系一酸素系混合ガスを前述の分析手法に従って分析した結果も前記表 1 の処理ガスのデータとほとんど同一であった。とくに、H, H₃, HD, OH を含有している点が特徴的であり、これらの存在が活性の高さ、高エネルギー発生の原因になっているものと推定される。また、水素と酸素の比が 2 : 1 ではなく、水素がリッチな点も特徴的である。

10 このような成分をもつ水素系一酸素系混合ガスまたは水素系ガスは、振動攪拌手段を採用した場合のみに認められることであり、これ以外の方法で得られた水素ガス、酸素ガス、水素系一酸素系混合ガスでは認められない。

前記含有成分は非常に不安定なものと考えられていたが、本発明の振動攪拌手段を用いて得られた水素系一酸素系混合ガスまたは水素系ガス中のこれらの成分 15 は密閉容器中で、あるいは圧力容器中で 1 ヶ月～2 ヶ月位存続することができる。

[実施例 2]

実施例 1 のように電解槽で発生したガスを安全装置を通して直接燃料電池に送ることをせず、電解槽で発生した実施例 1 の水素系一酸素系混合ガスをガス溜めに貯蔵し、1 日放置後、図 59 のシールポットや図 60 の炎止めタンクを通すことなく、直接実施例 1 の燃料電池の水素ガス供給口に前記水素系一酸素系混合ガス（生ガス）を供給したが、実施例 1 と同一の効果が得られた。また、この生ガスを前記と同様に分析した結果、前記生ガスの分析結果とほぼ同様のデータが得られた。とくに H, H₃, HD, OH をほぼ同程度含有している点においても共通していることが確認できた。

25 [実施例 3]

本実施例では図 50 の振動攪拌手段を用いた水素系一酸素系混合ガス発生手段であって以下に示すものを使用した。

(イ) 振動攪拌手段（絶縁式振動攪拌手段）

日本テクノ（株）商品名超振動 α - 攪拌機（α - 2 型）

30 振動モータ：150W × 200V × 3 相

振動棒：SUS304製直径16mmのもの2本

振動羽根：SUS304製厚さ6mmのもの5枚

電極用補助羽根

　　極板マイナス側：SUS304製3枚

- 5 極板プラス側：SUS304製に白金めっき（10μm厚）
したもの2枚

(ロ) インバータ：富士電機（株）製商品名FVR-E11S

55Hzに調整して使用

(ハ) 整流器：中央製作所製Hi-Mini、200V

- 10 (二) 電解槽：SUS304製
内径220mm×320mm×440mm(H)
内面塩化ビニル樹脂被覆したもの
蓋部材はSUS304である。

(ホ) 蓋部材と振動棒との間のシール（図68参照）

- 15 振動モータの振動軸への振動によってもガス漏れが発生しないようシリコーン充填によりシールを完全にした。

(ヘ) 水素系一酸素系混合ガスを電解槽から燃料電池に導くに当っては、図59や図60の安全装置を使用するが本実施例では図59と図60の安全装置を併用したタイプの図72のシステムを用いた。

- 20 (ト) 使用電解液：蒸留水にKOH20wt%を溶解したもの
50℃、pH10で電解を行い必要量の水を補充する。液は冷却しなくても温度上昇は認められなかった。
本実施例では100アンペア、3Vで約1000リットル/分の水素系一酸素系混合ガスを製造できた。

- 25 以上の手段により生成した水素系一酸素系混合ガスは、前述の分析手法で分析した結果、前記表1の処理ガスとほぼ同様の分析結果を示し、H、H₃、HD、H₂O、OHをほぼ同程度含有している点においても共通していることが確認できた。この水素系一酸素系混合ガスを図73に示す固体高分子電解質型燃料電池に供給した。ただし、この燃料電池においては燃料極外側に水素系一酸素系混合ガスを供給し、未反応のガス成分と反応生成物の水は空気極外側より排出した。

燃料極も空氣極もガス透過性の白金触媒担持電極であり、固体高分子電解質膜はデュポン社の商品名 Nafion (ポリパーカロカーボンスルfonyl 酸) に水を含浸した通気性のものを用いた。

その結果、実施例 1 と同程度の発電効果が得られた。

5 また、図 7 3 に示す固体高分子電解質型燃料電池から、高分子系電解質膜を取り除き、その部分を中空層（空氣層）とした以外は同様のテストを行なったところ、ほぼ同様の発電効果が得られた。

[実施例 4]

実施例 1 において、燃料電池として図 7 4 に示す燃料電池を用いた以外は実施
10 例 1 を繰り返した。

固体電解質膜は、ガス透過性のイオン導電性薄膜 (500 nm 以下) で白金製のガス透過性マイナス極と白金製のプラス極に挟まれており、マイナス極はガス透過性になっている。

前記ガス透過性のイオン導電性薄膜としては、前記ポリパーカロカーボンスルfonyl 酸に相当する商品名 Nafion を用いた。また、前記ガス透過性マイナス極は、多孔性の薄い導電性カーボンペーパーに粉末状白金をまぶして固定したもの用いた。

この実施例では、市販水素ガスボンベを水素ガス燃料として用いた燃料電池に較べてほぼ同様の電力が得られるのは驚くべきことであり、これは、振動攪拌手段を用いて得られた水素系一酸素系混合ガスの特性である。

また、図 7 4 に示す燃料電池より高分子系電解質膜を中空層とした以外は実施例 4 を繰り返したが、ほぼ同様の発電効果が得られた。

[実施例 5]

実施例 1 における振動モータを高周波振動モータ商品名ハイフレューラス KH E 2-2 T に変更し、インバータで 120 Hz で振動させた以外は実施例 1 を繰り返した。実施例 1 とほぼ同様の結果が得られた。

[実施例 6]

本実施例では図 3 5 の水素系一酸素系混合ガス発生手段であつて以下に示すものを使用した。図 4 8 は、振動羽根等の枚数が異なるが、振動棒への振動羽根等の取付け状態を示し、図 5 0 はその側面図を示している。振動羽根と電極用補助

羽根（陰極部材）の数は後述（イ）の項目に述べたとおりである。

（イ）振動攪拌手段

日本テクノ（株）商品名絶縁式超振動α－攪拌機α－2型

振動モータ：150W×200V×3相

5 (株) 村上精機製作所製低周波振動モータ

商品名ユーラスバイプレーター

振動棒：SUS304製直径16mmのもの2本

振動羽根：SUS304製厚さ6mmのもの5枚

電極用補助羽根（電極部材）：

10 陰極部材：SUS304 3枚

陽極部材：SUS304に10μmの白金めつきを
したもの 2枚

固定部材：SUS304製

弾性部材シート：商品名テフロン（登録商標）シート

15 (ロ) インバータ：富士電機（株）製商品名FVR-E11S-2
55Hzに調整して使用

(ハ) 整流器（振動モーター用）：中央製作所製Power Master、
200V

(二) 電解槽：SUS304製（内面に塩化ビニル樹脂被覆したもの）

20 内径220mm×320mm×400mm (H)
蓋部材はSUS304である。

(ホ) 蓋部材と振動棒との間のシール（図68参照）

振動モータの振動軸への振動によってもガス漏れが発生しないようシリコーン充填によりシールを完全にした。

25 (ヘ) 水素系-酸素系混合ガスを電解槽から燃料電池に導くに当っては、図59や図60の安全装置を使用するが、本実施例では図59と図60の安全装置を併用したタイプの図72のシステムを用いた。

(ト) 使用電解液：蒸留水にKOH 20wt%を溶解したもの（約55℃以上に昇温することはないため、電解液を冷却する必要はない。）

30 55℃；pH10で電解を行い、必要量の水を補充した。

(チ) 水素系－酸素系混合ガスの組成：

前述の分析手法で分析した結果、前記実施例と同様、前記表1の処理ガステータとほぼ同一の結果が得られた。

(リ) 燃料電池の構造と使用法、

5 図73に示す燃料電池の構造物（2001年6月29日、日経BP社発行、日
経メカニカル別冊、「燃料電池開発最前線」図3-1-1および図3-1-2参
照）を利用した。

10 図73に示す高分子固体電解質膜は、前述の商品名Nafionである。電極
は、カーボンブラックの微粒子に白金系触媒を担持したものであって、白金系触
媒を高分子電解質ポリマーに分散し、これをカーボンペーパー上にスクリーン印
刷して得られたものである。この電極の間に前記Nafionを挟み、熱圧着し
てMEA（膜／電極接合体）としたものを一単位のセルとし、これを20枚積層
したのが図73の下段に示すスタックである。

15 図73に示す燃料極（陰極）側より本発明の水素系－酸素系混合ガスを導入し、
排出口から反応残渣を排出する。なお、本実施例においては空気極側の空気口は
シールして使用した（図73のものの本来の使用法は燃料極に水素を、空気極に
空気をそれぞれ供給するため、燃料極側と空気極側にそれぞれ供給口があるが、
本発明では燃料極側に水素系－酸素系混合ガスを供給するため、空気極側に空気
すなわち酸素を供給する必要はない）。

20 本実施例の場合は、水冷をしなくても80℃以下に保たれた状態で2日間連続
発電が可能であったが、図73本来の使用法によると、冷却をしないと電池は1
00℃以上に発熱し、高分子膜が破壊した。また発電効率も本発明のものは、本
來の使用法の場合に較べて30～40%向上した。

[実施例7]

25 実施例6のように、補助羽根を振動羽根と反対側に設置することにより極間距
離を短くしても相互の接触が発生しないという大きなメリットがある。

また、このようなタイプの補助羽根と振動羽根を用いることにより実施例1や
2のような固定電極を設けるスペースがはぶけるので、実施例6の電解槽の両端
に振動攪拌電極をセットすることができた。

30 このような水素系－酸素系混合ガス発生手段を用いて実施例6の燃料電池を用

いて発電を行った。

なお、本実施例の水素系一酸素系混合ガスも前記表1に示す処理ガスと同様の組成と特徴点を有していた。

[比較例1]

5 実施例6の燃料電池に市販の水素ガスボンベより水素ガスを供給し、該燃料電池の空気口より空気を供給して、発電を行った。

実施例6および7と比較例1の発電状況は、下記表2のとおりである。

[表2]

	燃料ガス圧送量 (リットル/分)	電圧 (V)	発生電流 (A)
比較例1	1. 2～1. 3	2 4	2～3
実施例6	1. 2～1. 3	2 4	2. 5～4. 5
実施例7	2. 0～2. 5	2 4	5. 0～9. 0

[実施例8]

10 実施例1において、燃料電池として図74に示す燃料電池を用いた以外は実施例1を繰り返した。

図74に示す構成の燃料電池は、「Nature」vol. 343, 8 Fe
bruary 1990, 第547～548頁に記載されているものである。

15 固体電解質膜は、ガス透過性のイオン導電性薄膜(500 nm以下)で白金製のガス透過性燃料極と白金製の空気極とに挟まれており、燃料極はガス透過性になっている。

20 前記ガス透過性のイオン導電性薄膜としては、 $\text{Al}_2\text{O}_3 \cdot 2\text{H}_2\text{O}$ の組成をもつ低密度ベーマイト型($\gamma-\text{AlOOH}$)無機材料を用いた。また、前記ガス透過性燃料極は、多孔性の薄い導電性カーボンペーパーに粉末状白金をまぶして固定したものを用いた。

この実施例では、前記Nature記載の燃料電池に較べてほぼ3～3.5倍の電力が得られるのは驚くべきことであり、これは、振動攪拌手段を用いて得られた水素系一酸素系混合ガスの特性である。

25 また、セラミック電解質層を中空層(空気層)におきかえて実験を行なったが、ほぼ同じ発電効率が得られた。

[実施例 9]

2001年6月29日、日経BP社発行、日経メカニカル別冊、「燃料電池開発最前線」の「自動車、携帯機器、家庭電源が替る」第68～69頁とくに図44に示されているManhattan Scientifics社の「Micro Fuel Cell」を用いた。その構成を図75に示す。この電池のメタノール供給口にメタノールの代わりに本発明の水素系一酸素系混合ガス（生ガスの場合と処理ガスの場合の両方について実施）を供給し、空気供給口はシールして燃料電池を機能させた。

その結果、メタノールを燃料として用いた場合よりも良好な発電結果が得られた。

また、電解質層を中空層（空気層）におきかえて実験を行なったが、ほぼ同じ発電効率が得られた。

[実施例 10]

本実施例は、特開2002-280015号公報記載の単室型固体電解質型燃料電池に、炭化水素と空気の混合ガスを供給する代りに、本発明の水素系一酸素系混合ガス（生ガスの場合と処理ガスの場合の両方について実施）を供給することにより行い、0.5W/cm²の電力が得られた。

この単室型固体電解質型燃料電池の構成は、前記特開2002-280015号公報記載のとおりであるが、一応以下にそれを説明する。

この単室型固体電解質型燃料電池は、図76及び図77に示すように、円盤状の酸素イオン伝導性固体電解質の同一面に、それぞれ空気極及び燃料極を備える構成である。また、本単室型固体電解質型燃料電池は、アルミナ管中に収め、このアルミナ管にメタンと空気との混合気体を流通させた状態で使用する。

酸素イオン伝導性固体電解質は、La_{1-z}Sr_zGa_{1-w}Mg_wO_{3-δ}またはCe_{1-x}Ln_xO_{2-δ}を用いた。また、空気極は、ストロンチウムをドープしたLn_{1-x}Sr_xCoO_{3±δ}（前記Ln；希土類元素、特にLa、Sm、GdまたはYb）であり、とくにSm_{0.5}Sr_{0.5}CoO_{3±δ}を用いた。更に、燃料極は、ニッケルと、サマリウムをドープした酸化セリウムの混合物（Ce_{1-x}Sm_xO_{2-δ}）とにパラジウムを1質量%添加した電極である。サマリウムをドープした酸化セリウムの混合物は、Ce_{0.8}Sm_{0.2}O_{1.9}（SDC）を用いた。また、

NiとSDCの混合比は重量比で7：3とした。また、空気極及び燃料極は図7に示すように、所定の空隙ができるように、間隔を空けて設けられている。

この単室型固体電解質型燃料電池を次に示すように作製した。始めは、酸素イオン伝導性固体電解質の表面に燃料極を形成する。酸化ニッケル粉末とSDC粉末を所定量秤量し、適当な有機溶媒を用いて混合粉碎した後、所定量の酸化パラジウム粉末を加えて混合粉碎してペースト状の電極材を調節する。これを酸素イオン伝導性固体電解質上にスクリーン印刷し、1400°Cにて焼き付け処理を行った。

次いで、酸素イオン伝導性固体電解質における燃料極が形成された面と同じ側に燃料極と所定の間隙を空けて空気極を形成する。 $\text{Ln}_{1-x}\text{Sr}_x\text{CoO}_{3\pm\delta}$ （ここでは、 $\text{Sm}_{0.5}\text{Sr}_{0.5}\text{CoO}_{3\pm\delta}$ を使用した。）を有機溶媒に溶解させて粉碎してペースト状の電極材を調節する。これを酸素イオン伝導性固体電解質の燃料極と同側の面にスクリーン印刷し、900°Cにて焼き付け処理を行った。

電極の間隔は 3×10^{-3} mとした。また、燃料極のPd添加量は5wt%とし、酸素イオン伝導性固体電解質は、 $\square 7 \times 10^{-3}$ m、厚さ 0.3×10^{-3} m、表面粗さRa 0.06×10^{-6} mのものを用いた。

[実施例11]

実施例1に使用した水素系-酸素系混合ガス発生手段を用い、発生した水素系-酸素系混合ガスを酸素分離器を用いて酸素系ガスと水素ガス系を分離し、実施例6で用いた燃料電池の燃料極側より前記水素系ガスを、空気極側より前記酸素系ガスを供給して発電を行った。なお、電解槽内のマイナス極とプラス極の間に隔膜を設け、発生するマイナス極側の水素を主成分とするガス成分、すなわち水素系ガスとプラス極側の酸素を主成分とするガス成分、すなわち酸素系ガスを発生段階から分離、捕集し、その水素系ガスを燃料電池の燃料極に、酸素系ガスを燃料電池の空気極に供給して発電を行っても全く同様の結果が得られた。これらの結果、市販の水素ボンベと酸素ボンベを用いて同様の発電を行った場合に較べて約5割アップの発電効率を示した。これは、水素ガスを主成分とするガス成分すなわち水素系ガス中のH、H₃、HDおよびOHの存在が寄与しているものと推定するほかはない。

[実施例12]

本実施例では図65～図67の水素系一酸素系混合ガス発生手段であって以下に示すものを使用した。

(イ) 振動搅拌手段

日本テクノ(株)商品名絶縁式超振動α-搅拌機α-3型

5 (図49に示す) 2台を電解槽中に振動羽根がそれぞれ
向き合うように設置

振動モータ: 250W×200V×3相

(株) 村上精機製作所製低周波振動モータ
商品名ユーラスバイプレーター

10 振動棒: SUS304製直径16mmのもの2本

振動羽根: SUS304製厚さ6mmのもの7枚

固定部材: SUS304製

弾性部材シート: 商品名テフロン(登録商標)シート

前記絶縁式超振動α-搅拌機の一方をプラス極に、一方をマイナス極として使用し、両者の間には隔膜を設けて水素ガスを主成分とするガス成分すなわち水素系ガスと、酸素ガスを主成分とするガス成分すなわち酸素系ガスとを別々に採取した。なお、振動羽根をプラス極として使用する場合にかぎり、SUS板に白金めっき被覆を設ける。

(ロ) インバータ: (株) 中央製作所製

20 50Hzに調整して使用

(ハ) 整流器(振動モータ用): 富士電機(株)商品名FVR-C9S、
200V

(二) 電解槽: SUS304製(内面に塩化ビニル樹脂被覆したもの)

内径700mm×500mm×500mm(H)

25 蓋部材はSUS304である。

(ホ) 蓋部材と振動棒との間のシール(図68参照)

振動モータの振動軸への振動によってもガス漏れが発生しないようシリコーン充填によりシールを完全にした。

(ヘ) 水素系一酸素系混合ガスを電解槽から燃料電池に導くに当っては、水素ガスを主成分とするガス成分すなわち水素系ガスと酸素ガスを主成分とするガス成

分すなわち酸素系ガスを分離し、いずれのガスも図59の安全装置を通し、水素ガスを主成分とするガス成分すなわち水素系ガスは実施例6の燃料電池の燃料極側に、酸素ガスを主成分とするガス成分すなわち酸素系ガスは実施例6の燃料電池の空気極側に供給して発電を行った。

5 一方、比較のために、市販の水素ガスボンベの水素ガスを実施例6の燃料電池の燃料極側に供給し、空気極側には空気を供給して発電を行った。

比較例のものに較べて本実施例のものの発電効率は約50%アップしていた。

これは、本実施例で得られた水素ガスを主成分とするガス成分すなわち水素系ガスがH、H₃、HDおよびOHを微量ながら含有しているという本発明ガスの10 特徴点を備えている（分析結果からみて）ことに基づくものと考えられる。

また、それぞれの単セルにおける電解質層を中空層にかえて実験を行なったが、ほぼ同様の発電効果が得られた。

[実施例13]

本実施例では図52～図53の水素系一酸素系混合ガス発生手段であって以下15 に示すものを使用した。

(イ) 振動攪拌手段

振動モータ：75W×200V×3相

(株) 村上精機工作所製

ユーラスバイブレーター2極型KEE-1-2B

20 振動棒：チタン製直径16mmのもの2本

振動羽根：チタン製厚さ6mmのもの4枚

羽根の角度は水平面から15°に下向き傾斜

(ロ) 固定電極

プラス極：ステンレス板に白金めっき被膜したもの 8枚

25 マイナス極：ステンレス板 9枚

(ハ) インバータ：富士電機(株) 製商品名FVR-C9S

42Hzで作動

(ニ) 整流器(振動モーター用)：中央製作所製Power Master、

200V

30 (ホ) 電解槽：SUS304製(ただし内面にポリカーボネート被覆をしたもの)

の)

内径 320 mm × 220 mm × 400 mm (H)

(密閉蓋使用)

(ヘ) 蓋部材と振動棒との間のシール (図 6 8 参照)

5 上下を合成ゴムでパッキングし、すき間にはシリコーン充填により密封。

(ト) 水素系一酸素系混合ガスを電解槽から燃料電池に導くに当っては、図 7 2 のシステムを用いた。なお、発生ガスを測定するため、一部は図 7 2 のシステムを通さず生ガスとして回収し、他の一部は図 7 2 のシステムを追加した処理ガスとして回収し、分析に供した。

10 (チ) 使用電解液：蒸留水に KOH を加え、20 重量% 水溶液として用いた。

40 °C で電気分解を行い、消費された水は逐次補給した。

得られたガスの分析結果は、前記表 1 に示したとおりである。

(リ) 燃料電池の構造と使用法

実施例 1 で用いた燃料電池をそのまま利用した。実施例 1 とほぼ同様の結果

15 が得られた。

[実施例 1 4]

本実施例では図 6 5～図 6 7 の水素系一酸素系混合ガス発生手段を用い、実施例 1 3 と同様にして水の電気分解を行い、本発明の水素系一酸素系混合ガスを製造した。得られた混合ガスを分析した結果は、前記表 1 の組成とほぼ同様であつた。

請求の範囲

1. Hと、H₂と、H₃および／またはHDと、OHと、¹⁶Oと、O₂とを含むことを特徴とする水素系一酸素系混合ガス。

5 2. H₂ : 55～70モル%

H : 0.12～0.45モル%

H₃およびHDの合計 : 0.03～0.14モル%

OH : 0.3～1.2モル%

¹⁶O : 1.0～4.2モル%

10 O₂ : 5～27モル%

を含むものである請求項1記載の水素系一酸素系混合ガス。

3. 前記水素系一酸素系混合ガスが、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

(B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材および陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加する電源とを含んでなる電気分解手段、

(C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及び

(D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で形成される水素系ガスおよび酸素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、を有する水素系一酸素系混合ガス発生手段、を用いて得られたものである請求項1記載の水素系一酸素系混合ガス。

4. 請求項1～3いずれか記載の水素系一酸素系混合ガスよりなる燃料電池用燃料。

5. Hと、H₂と、H₃および／またはHDと、OHとを含むことを特徴とする水素系ガス。

6. 前記水素系ガスが、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

(B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材および陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加す

る電源とを含んでなる電気分解手段、

(C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及び

(D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で
5 形成される水素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、

を有する水素系ガス発生手段、を用いて得られたものである請求項 5 記載の水素
系ガス。

7. 請求項 5 または 6 記載の水素系ガスよりなる燃料電池用燃料。

8. 燃料極と、空気極と、これらの間に介在する中空層とを含んでなる單
10 セルまたはそれを積層したスタックよりなることを特徴とする燃料電池。

9. 燃料極と、空気極と、これらの間に介在する電解質層または中空層と
を含んでなる单セルまたはそれを積層したスタックよりなる燃料電池であって、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

(B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材およ
15 び陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加す
る電源とを含んでなる電気分解手段、

(C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及
び

(D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で
20 形成される水素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、
を有する水素系ガス発生手段、を用いて得られた水素系ガスを供給するための供
給口を燃料極側に設け、かつ前記水素系ガスを供給される側の燃料極をガス透過
性としたことを特徴とする燃料電池。

10. 燃料極と、空気極と、これらの間に介在する電解質層または中空層
25 とを含んでなる单セルまたはそれを積層したスタックよりなる燃料電池であって、

(A) 電解液を収容するための電解槽、

(B) 該電解槽内に収容される電解液と接するように配置される陽極部材およ
び陰極部材よりなる電極対と、前記陽極部材および陰極部材の間に電圧を印加す
る電源とを含んでなる電気分解手段、

30 (C) 前記電解槽に収容される電解液を振動攪拌するための振動攪拌手段、及

び

(D) 前記電解槽内に収容される電解液の前記電気分解手段による電気分解で形成される水素系ガスおよび酸素系ガスを捕集するためのガス捕集手段、

5 を有する水素系一酸素系混合ガス発生手段、を用いて得られた水素系一酸素系混合ガスを供給するための供給口を燃料極側または燃料極側と空気極側との両方に設け、かつ前記水素系一酸素系混合ガスを供給される側の極をガス透過性としたことを特徴とする燃料電池。

11. 前記振動搅拌手段が、少なくとも1つの振動発生手段と、該振動発生手段に連結された少なくとも1つの振動棒および該振動棒に取付けられた少なくとも1つの振動羽根からなる振動搅拌部材とを含むものである請求項9または10記載の燃料電池。

12. インバータにより振動モータを10～500Hzで振動させ、この振動を振動応力分散手段を介して振動棒に伝達し、該振動棒に一段または多段に固定された振動羽根を振幅0.01～30.0mm及び振動数500～3000回/分で振動させることにより、電解液を振動搅拌しながら電気分解して得られた水素系ガスを燃料電池に供給することを特徴とする燃料電池を用いた発電方法。

13. 前記水素系ガスが、Hと、H₂と、H₃および／またはHDと、OHとを含むものである請求項12記載の燃料電池を用いた発電方法。

20. 14. インバータにより振動モータを10～500Hzで振動させ、この振動を振動応力分散手段を介して振動棒に伝達し、該振動棒に一段または多段に固定された振動羽根を振幅0.01～30.0mm及び振動数500～3000回/分で振動させることにより、電解液を振動搅拌しながら電気分解して得られた水素系一酸素系混合ガスを燃料電池に供給することを特徴とする燃料電池を用いた発電方法。

25. 15. 前記水素系一酸素系混合ガスが、Hと、H₂と、H₃および／またはHDと、OHと、¹⁶Oと、O₂とを含むものである請求項14記載の燃料電池を用いた発電方法。

16. 前記水素系一酸素系混合ガスが、

30. H₂：55～70モル%

H : 0. 12 ~ 0. 45 モル%

H₃およびHDの合計 : 0. 03 ~ 0. 14 モル%

OH : 0. 3 ~ 1. 2 モル%

¹⁶O : 1. 0 ~ 4. 2 モル%

5 O₂ : 5 ~ 27 モル%

を含むものである請求項 15 記載の燃料電池を用いた発電方法。

17. インバータにより振動モータを 10 ~ 500 Hz で振動させ、この振動を振動応力分散手段を介して振動棒に伝達し、該振動棒に一段または多段に固定された振動羽根を振幅 0. 01 ~ 30. 0 mm 及び振動数 500 ~ 3000 10 回/分で振動させることにより、電解液を振動攪拌しながら電気分解して得られた水素系 - 酸素系混合ガスを、燃料極と、空気極と、これらの間に介在する中空層とを含んでなる単セルまたはそれを積層したスタックよりなる燃料電池のガス透過性燃料極側またはガス透過性燃料極側とガス透過性空気極側との両方に、燃料として供給して発電することを特徴とする燃料電池を用いた発電方法。

18. 前記水素系 - 酸素系混合ガスが、H と、H₂ と、H₃ および / または HD と、OH と、¹⁶O と、O₂ とを含むものである請求項 17 記載の燃料電池を用いた発電方法。

19. 前記水素系 - 酸素系混合ガスが、

H₂ : 55 ~ 70 モル%

20 H : 0. 12 ~ 0. 45 モル%

H₃およびHDの合計 : 0. 03 ~ 0. 14 モル%

OH : 0. 3 ~ 1. 2 モル%

¹⁶O : 1. 0 ~ 4. 2 モル%

O₂ : 5 ~ 27 モル%

25 を含むものである請求項 18 記載の燃料電池を用いた発電方法。

FIG. 1

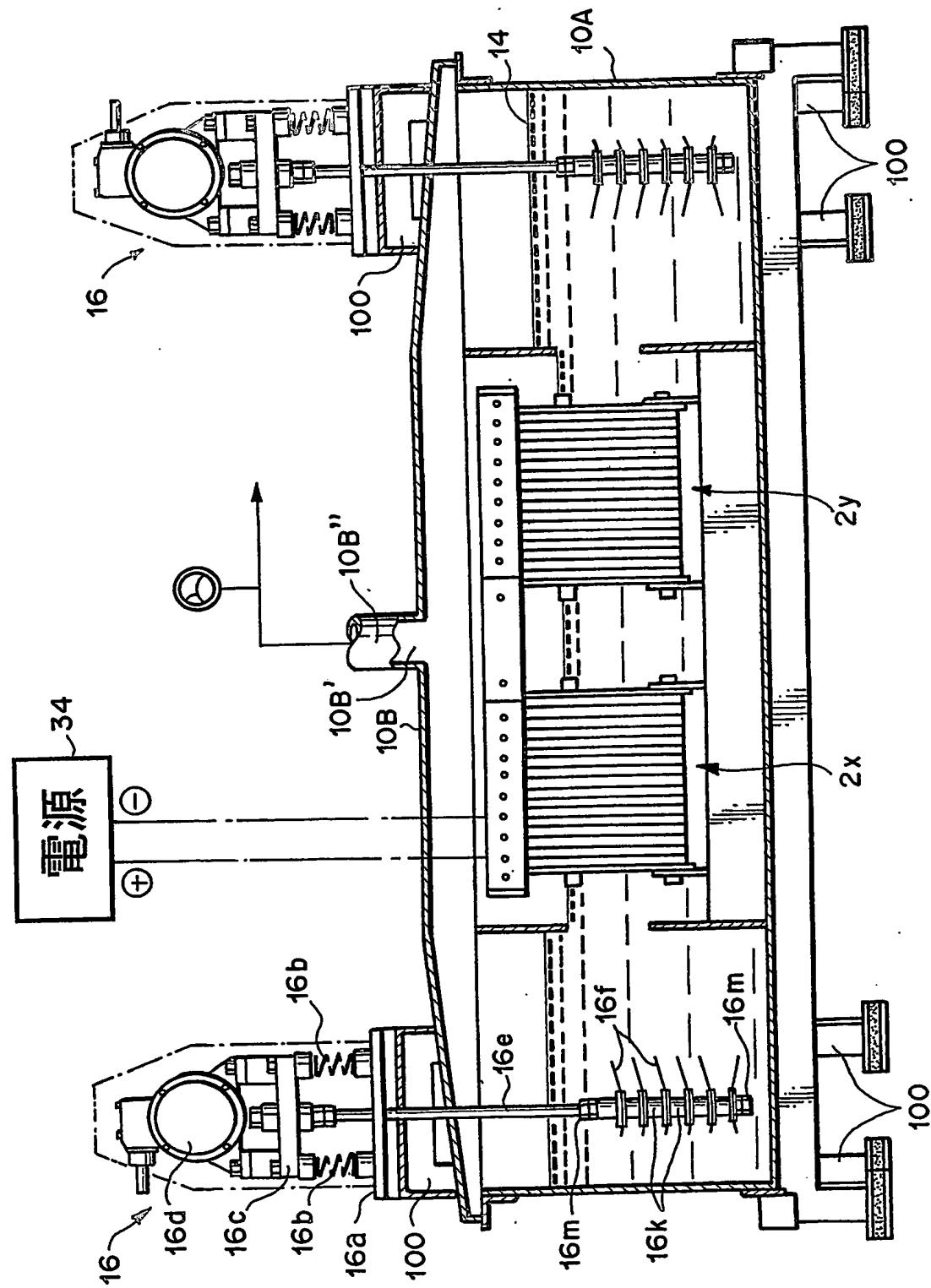


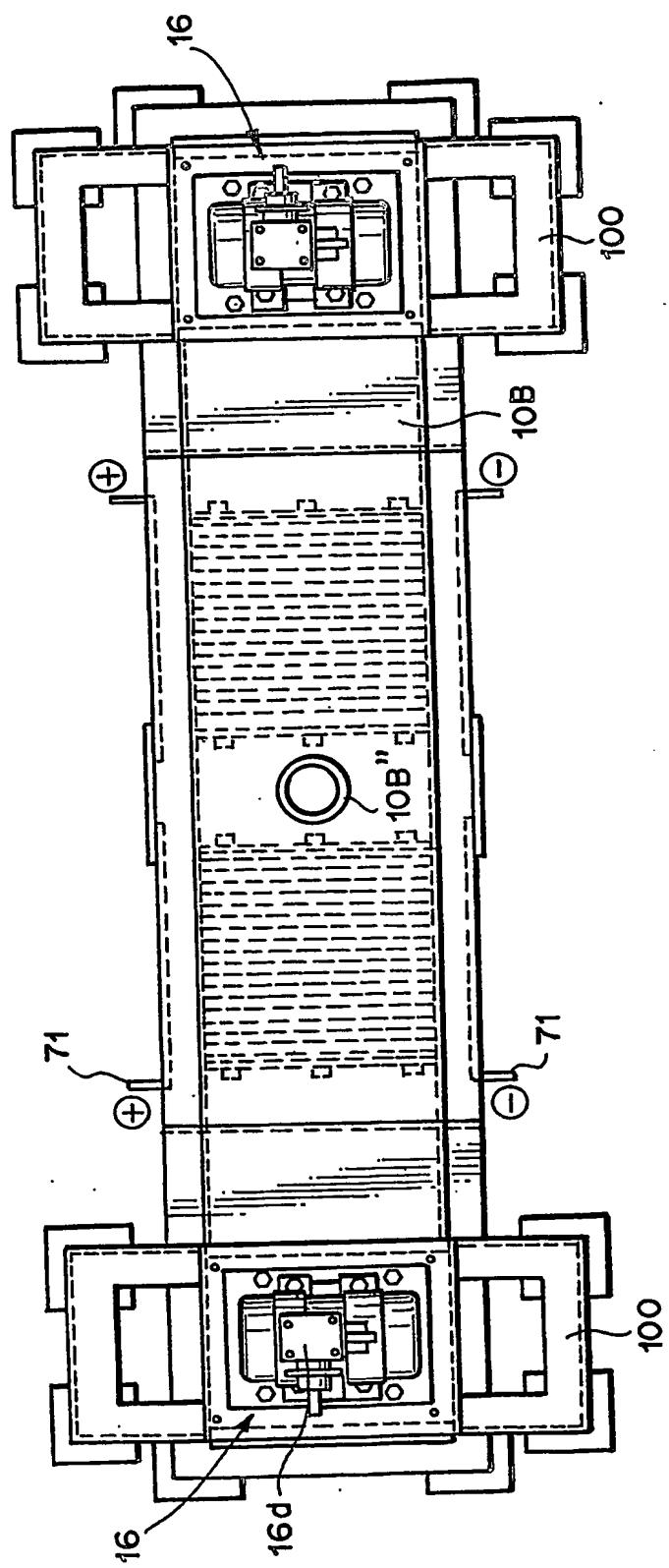
FIG. 2

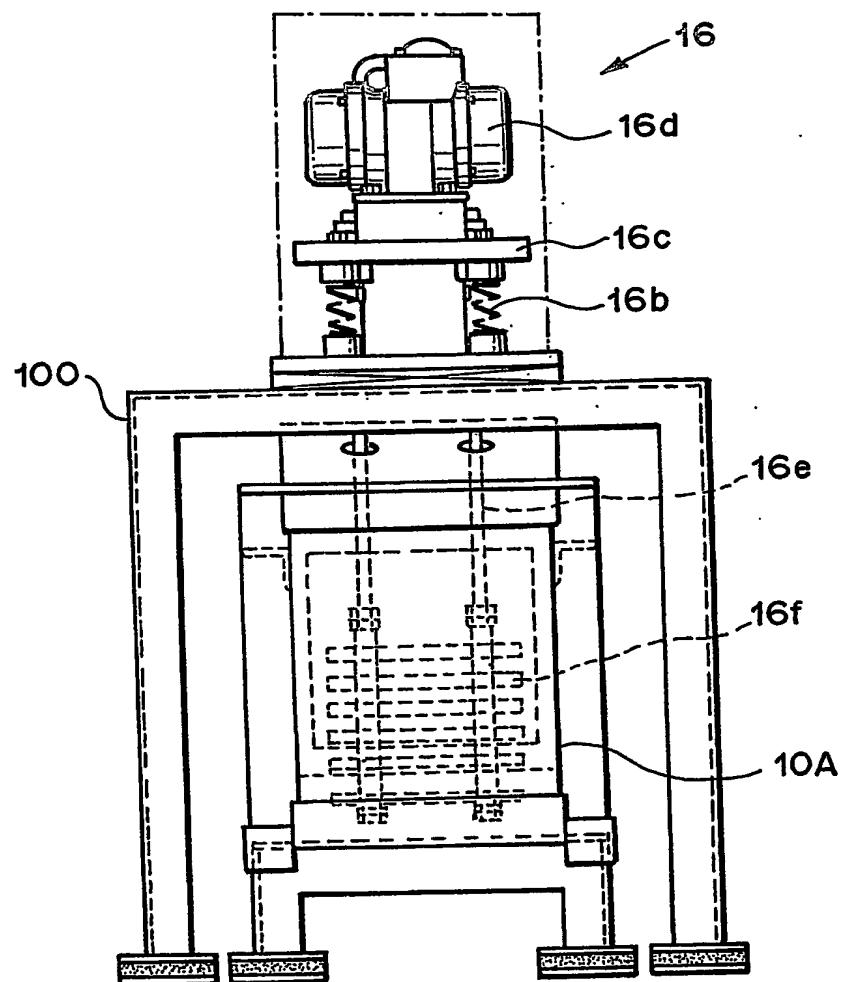
FIG.3

FIG.4

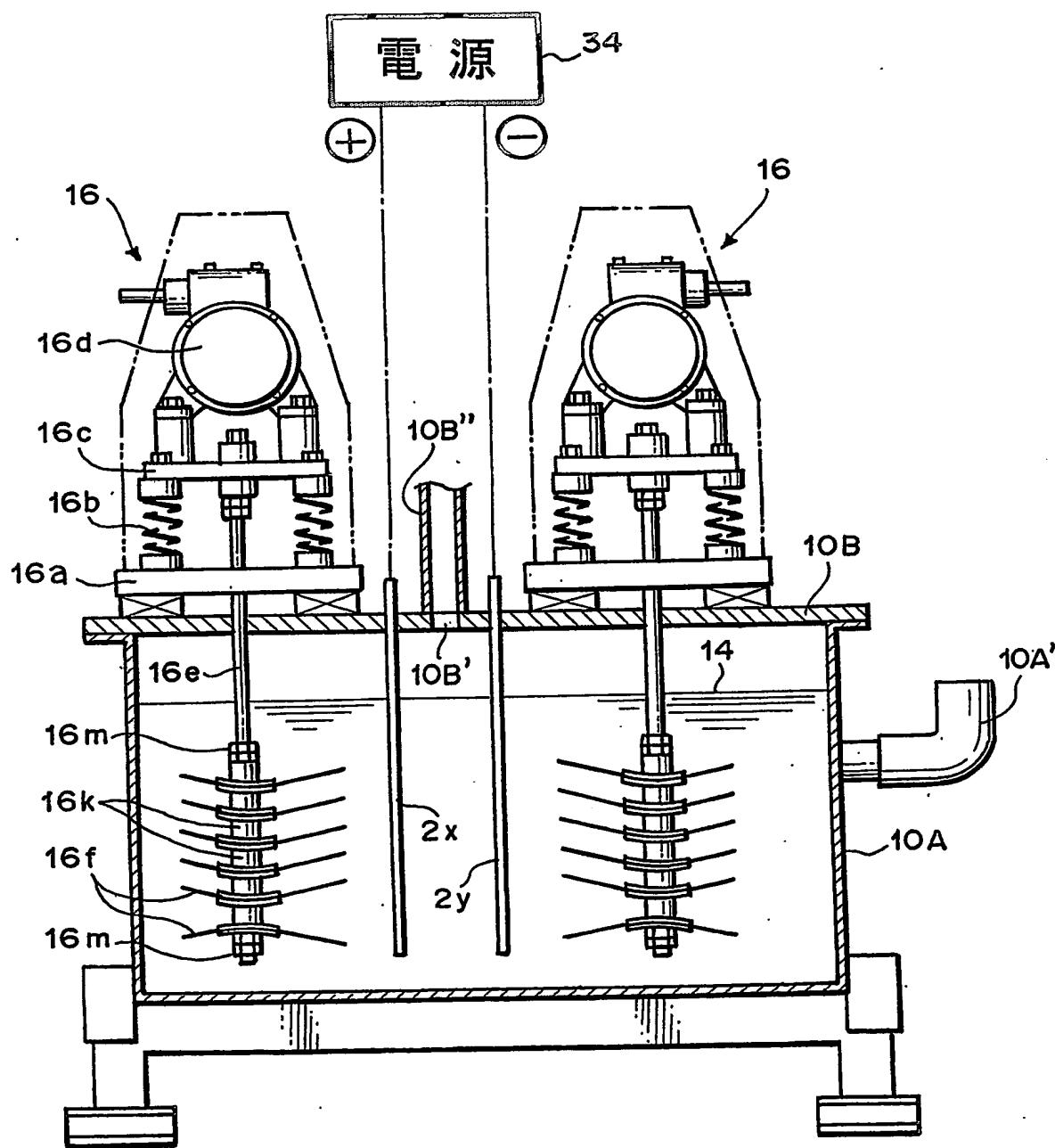


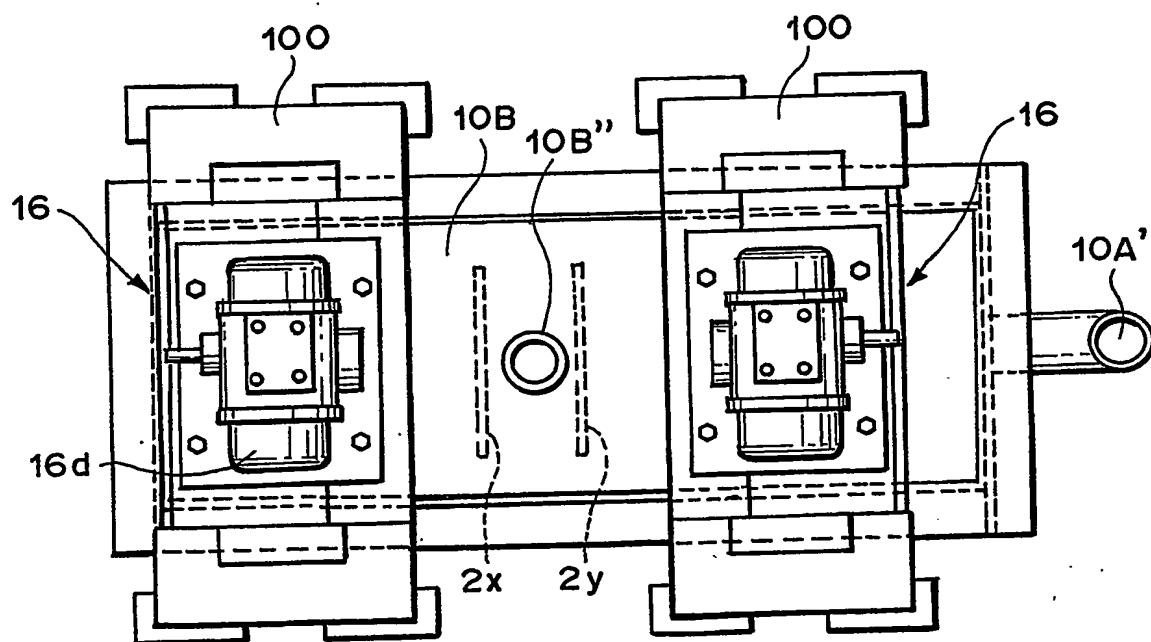
FIG.5

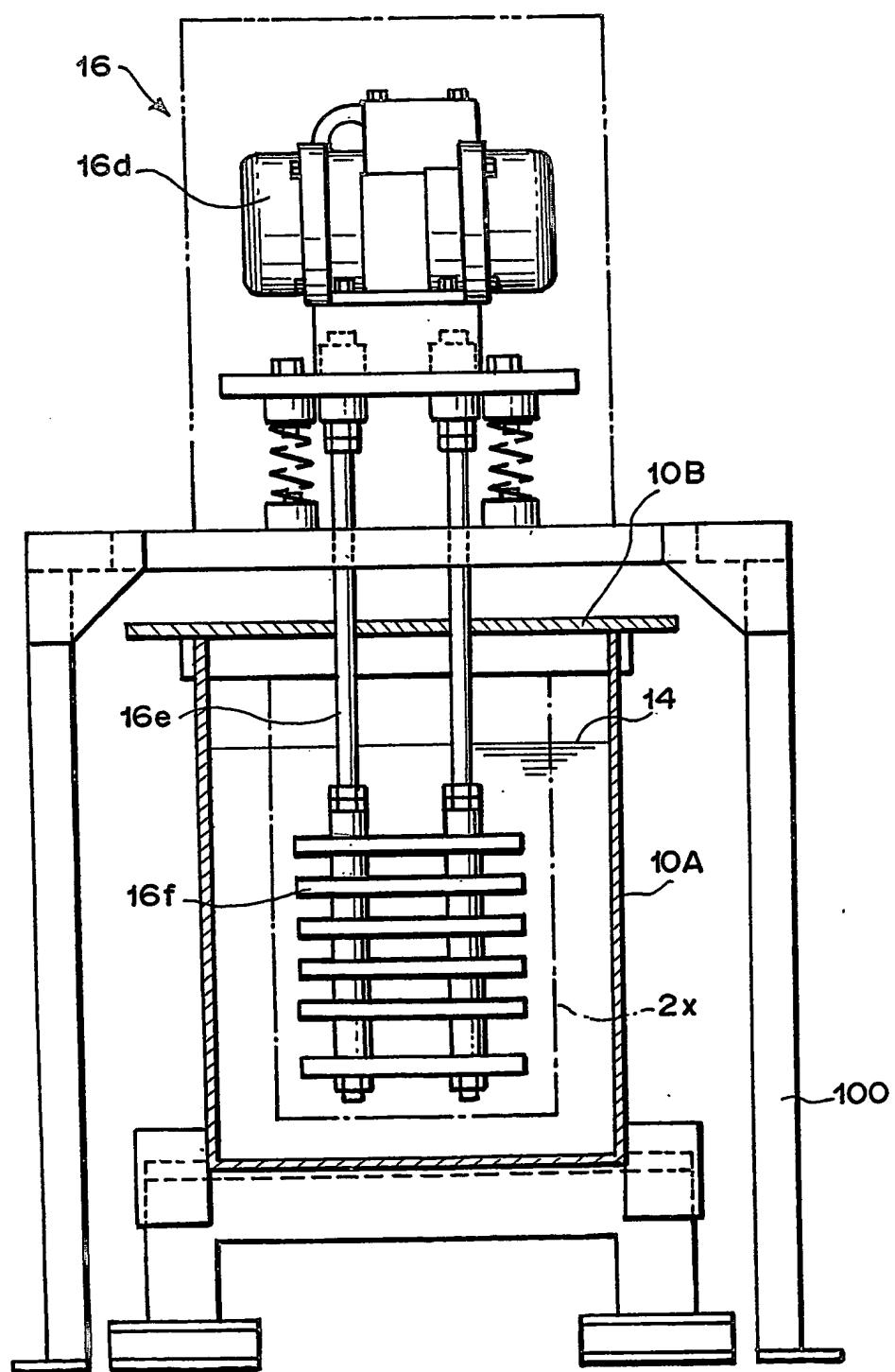
FIG.6

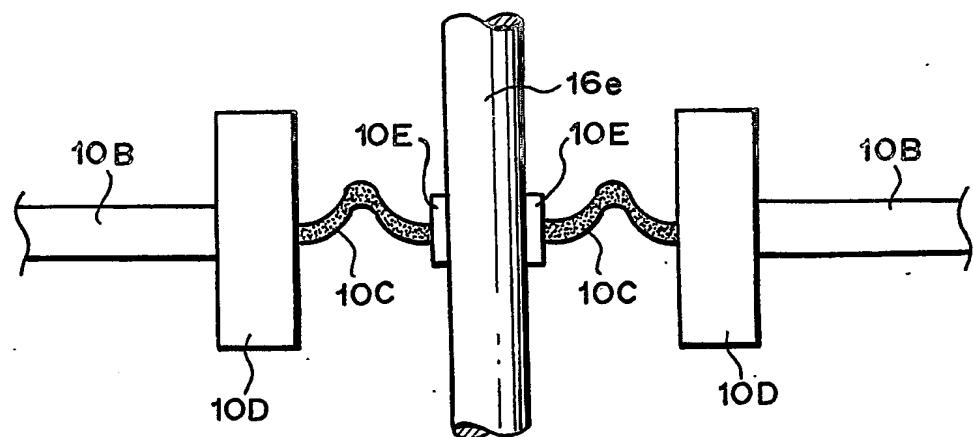
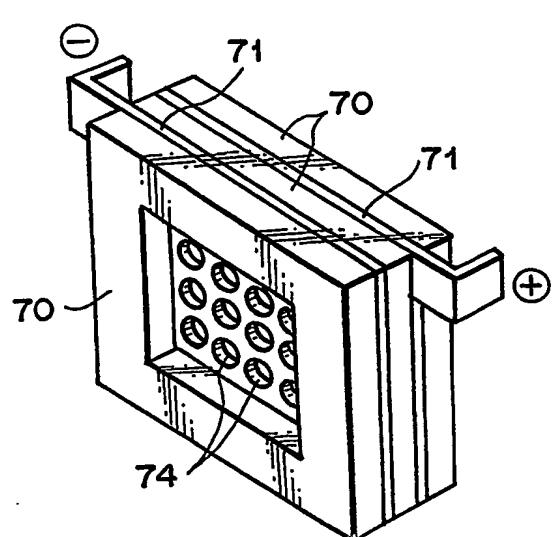
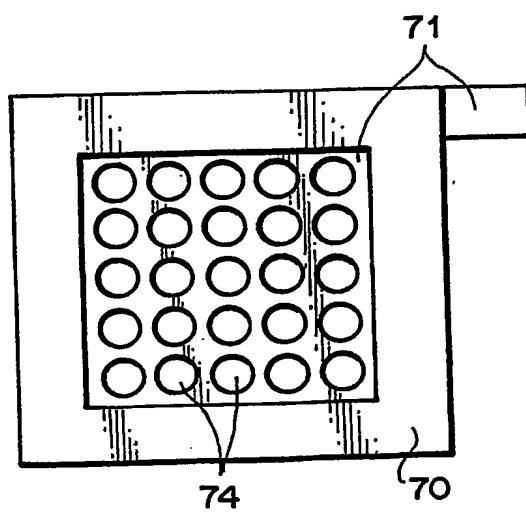
FIG. 7**FIG. 8A****FIG. 8B**

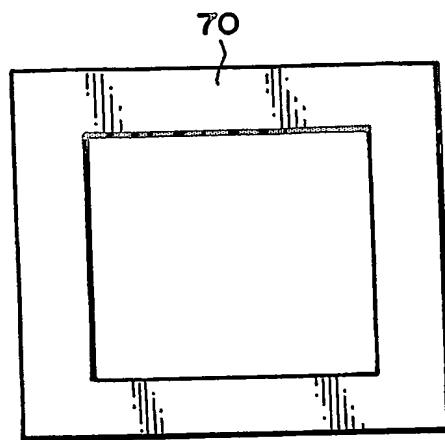
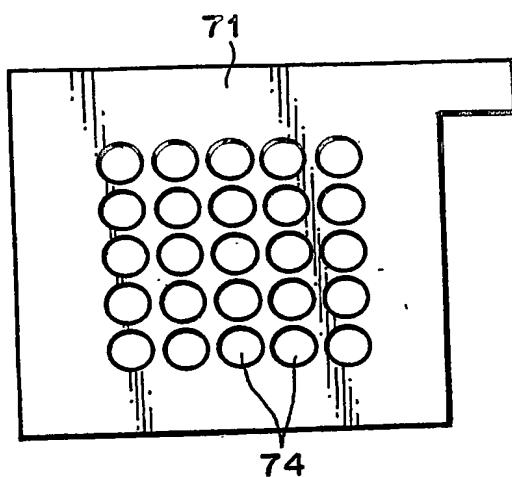
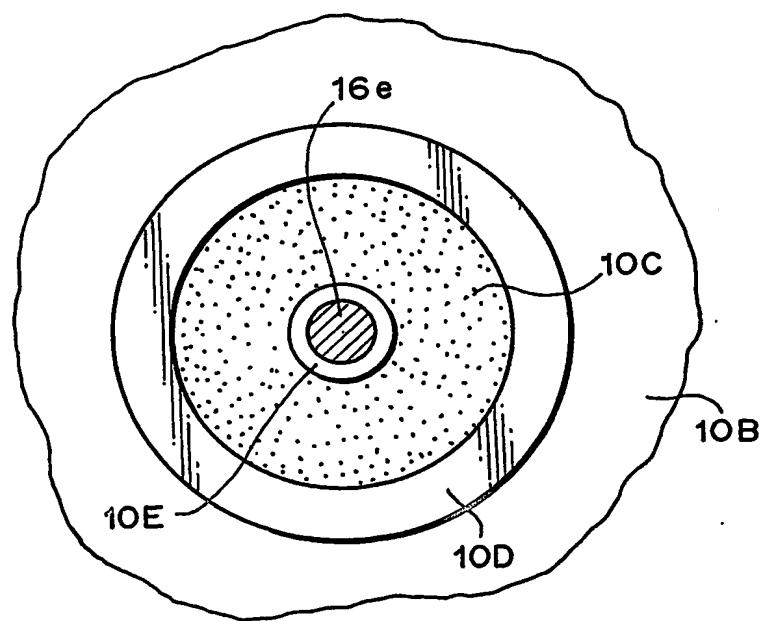
FIG.9A**FIG.9B****FIG.10**

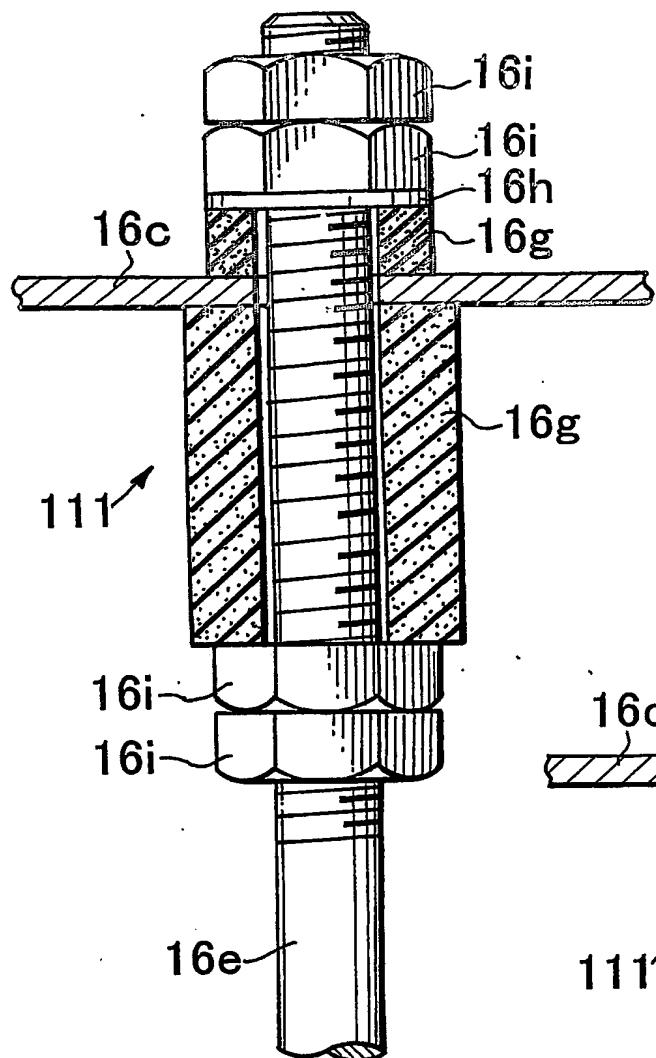
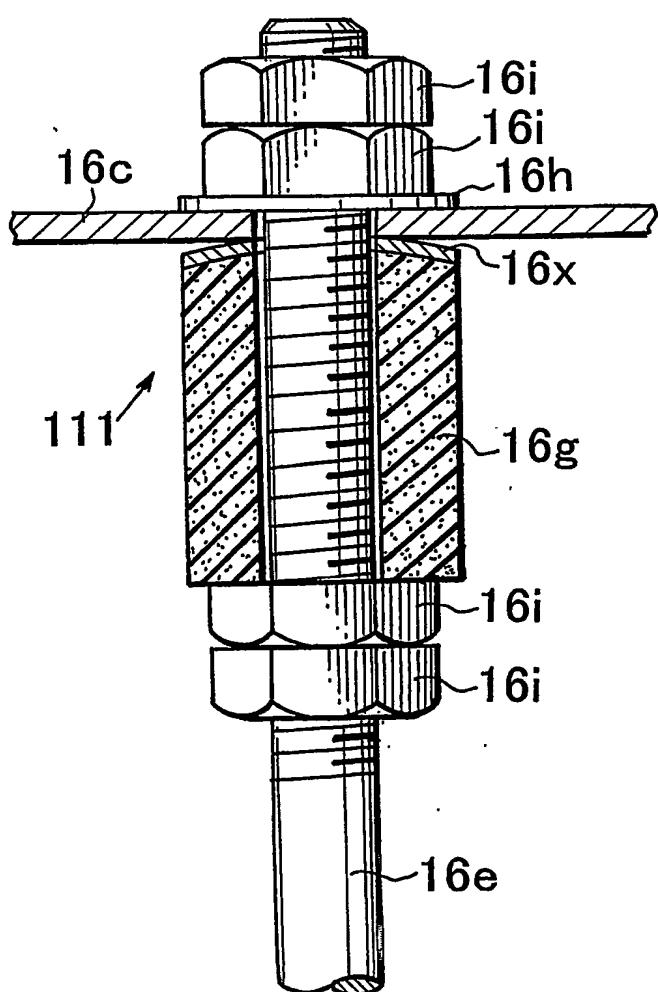
FIG. 11**FIG. 12**

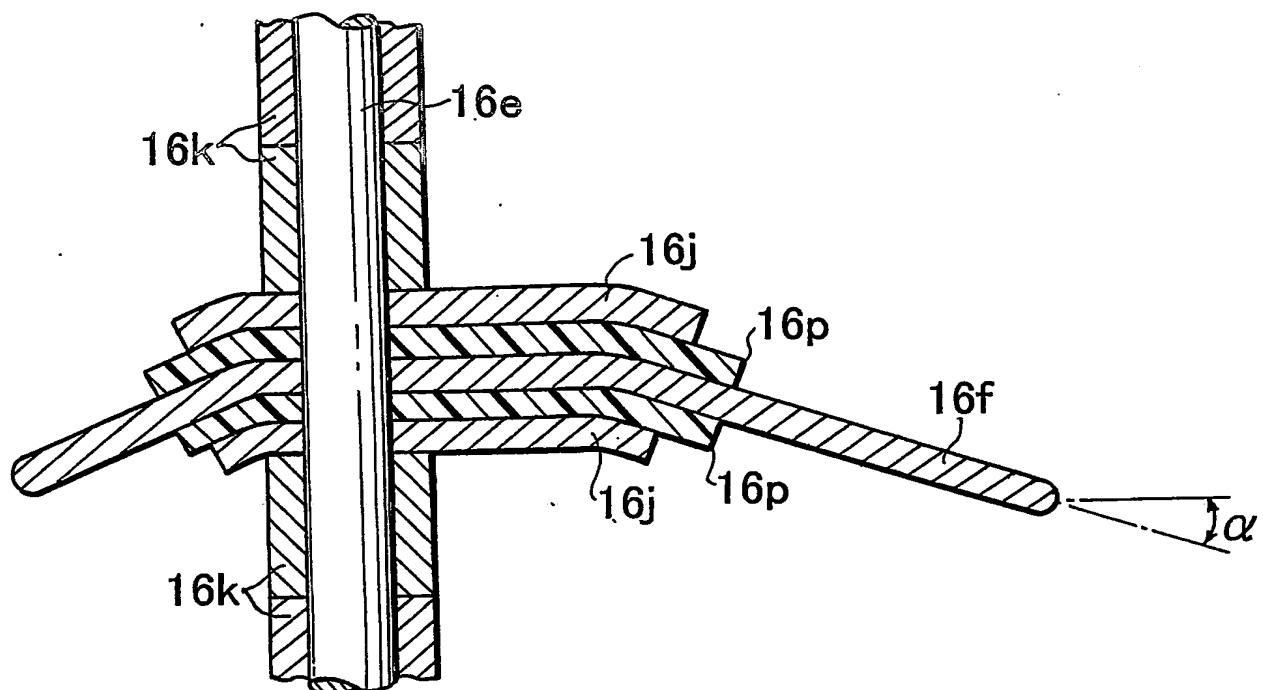
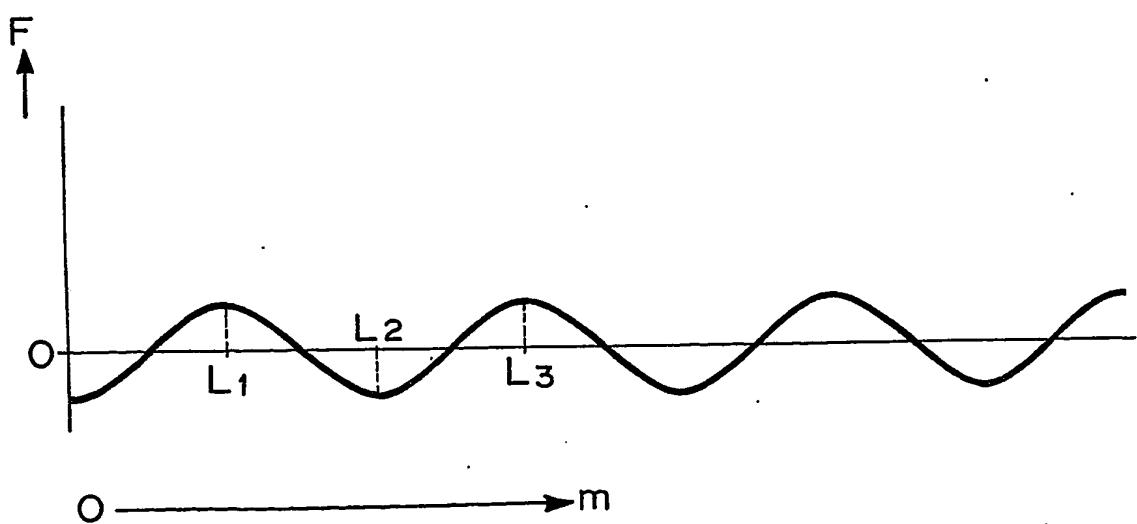
FIG. 13**FIG. 14**

FIG. 15

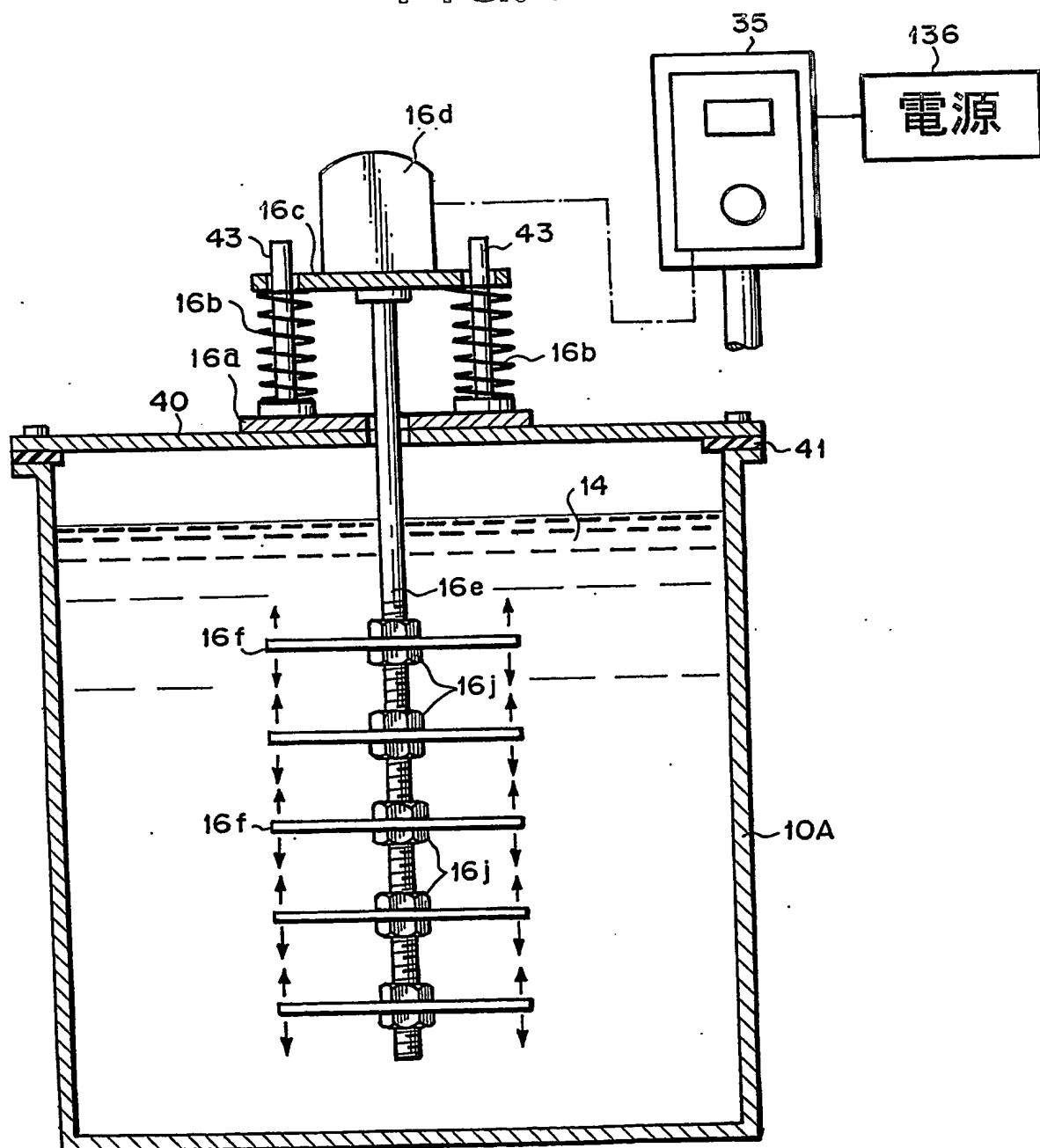


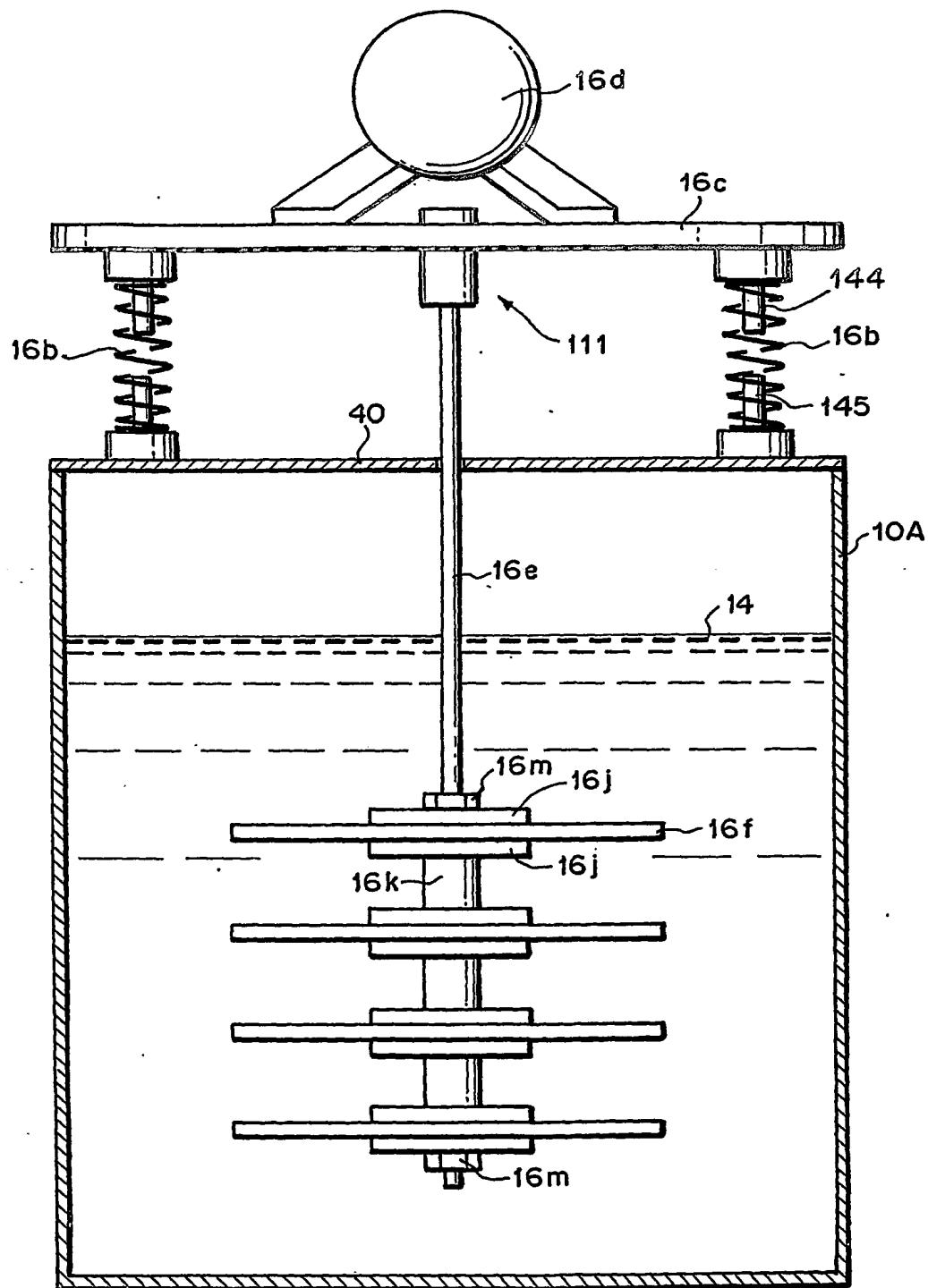
FIG. 16

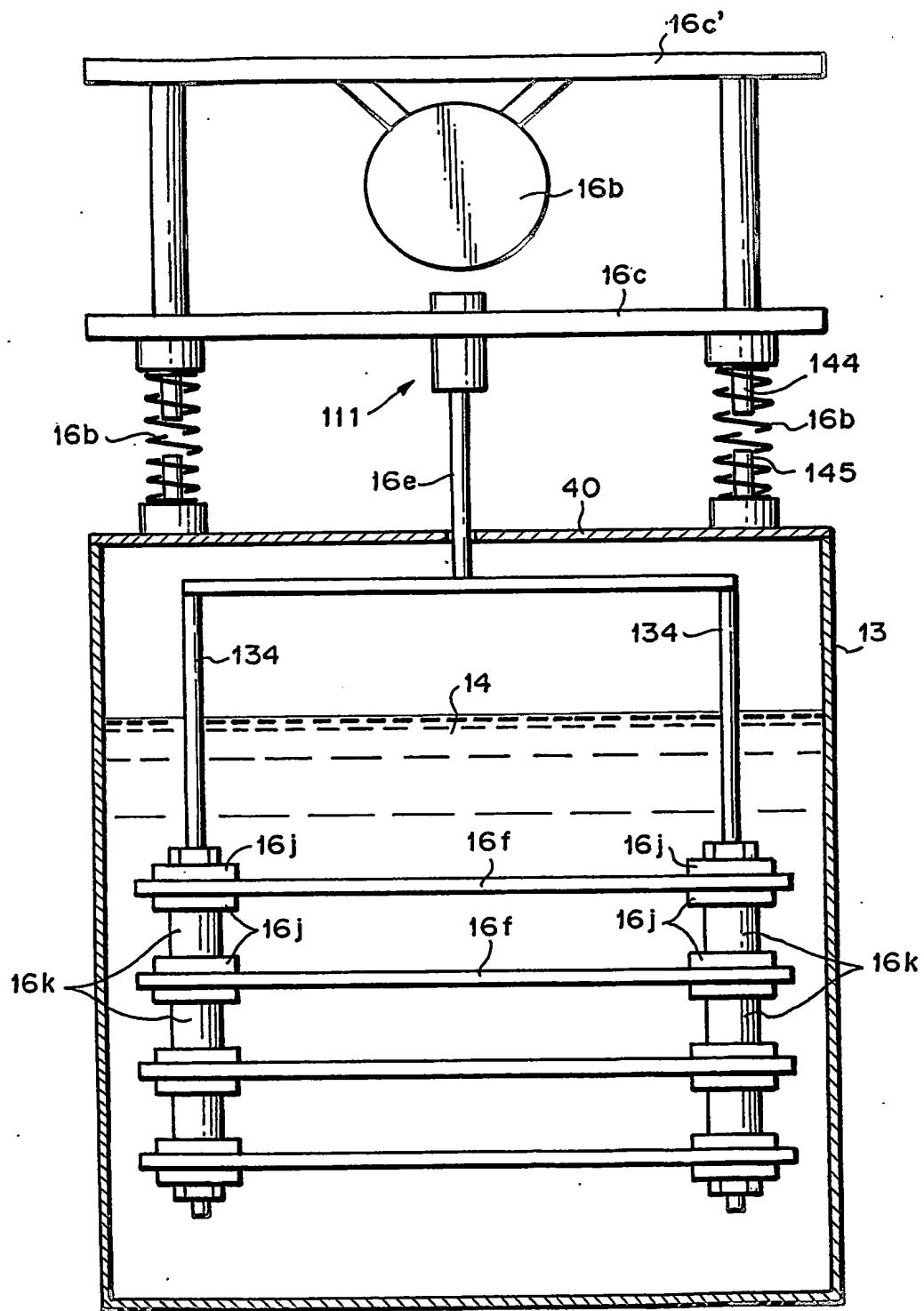
FIG.17

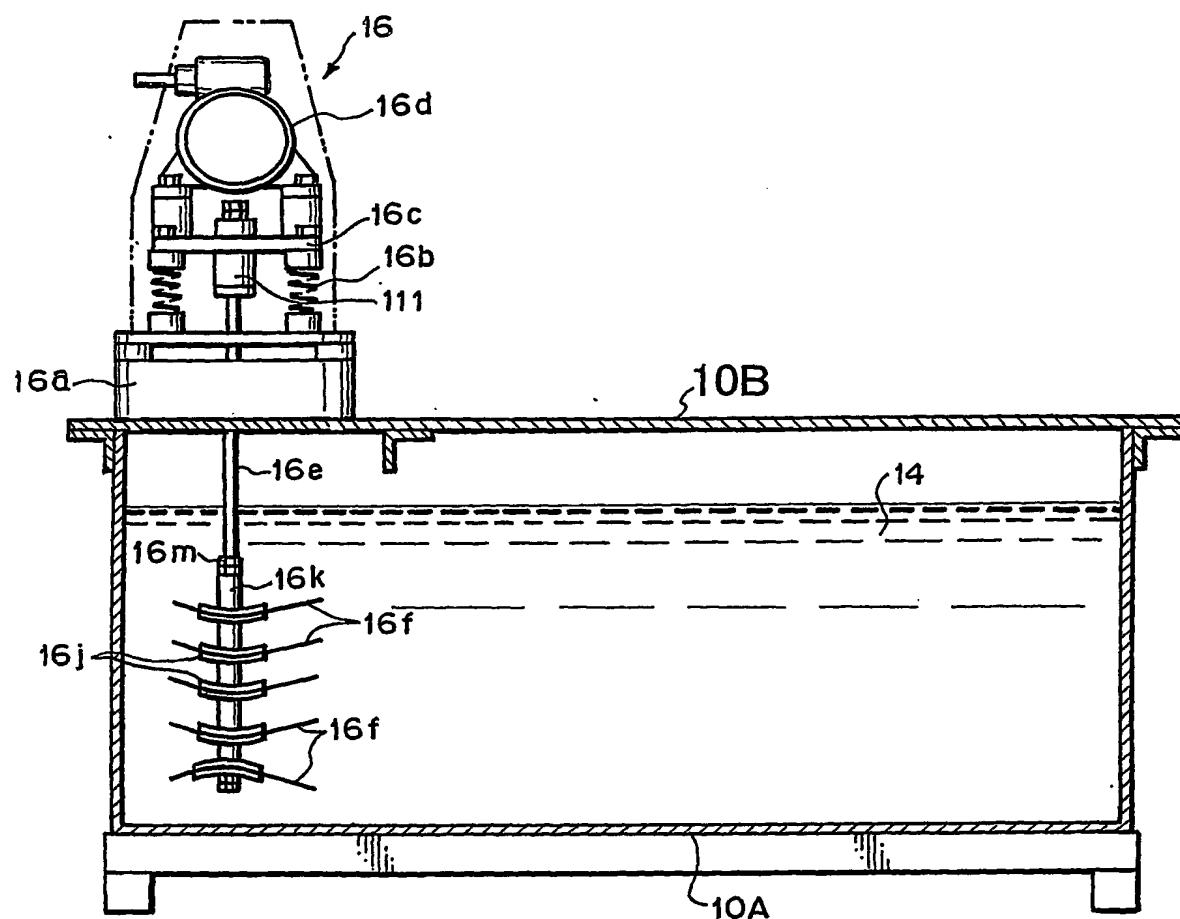
FIG. 18

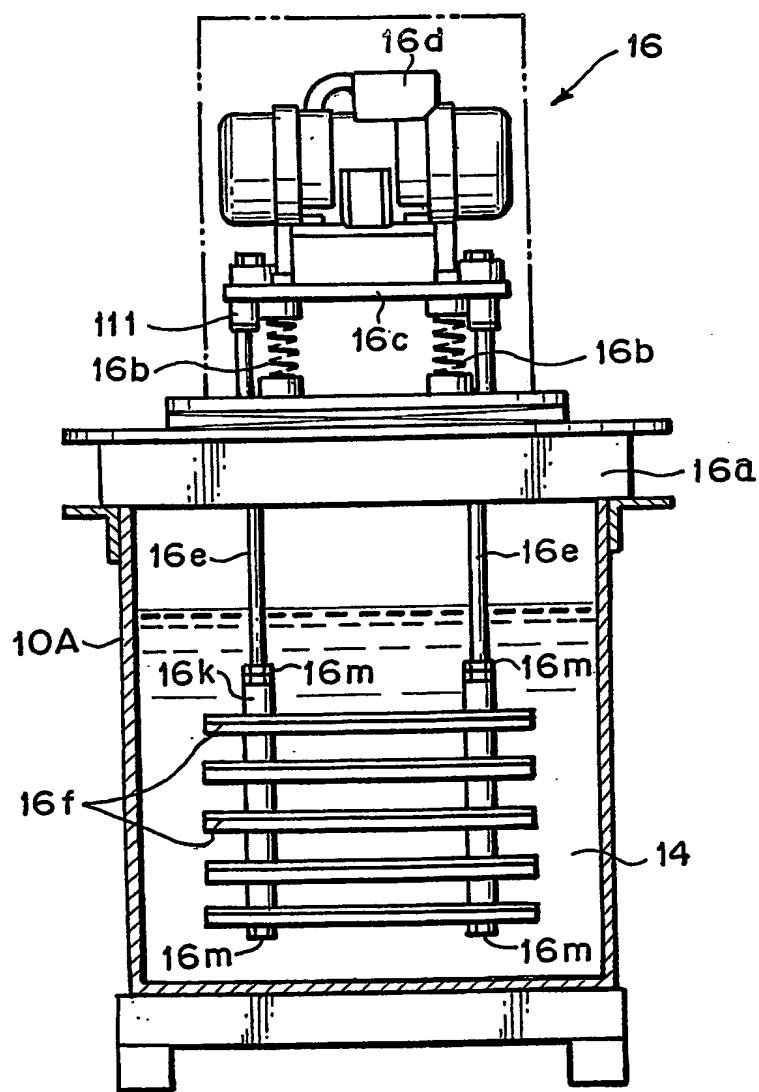
FIG.19

FIG.20

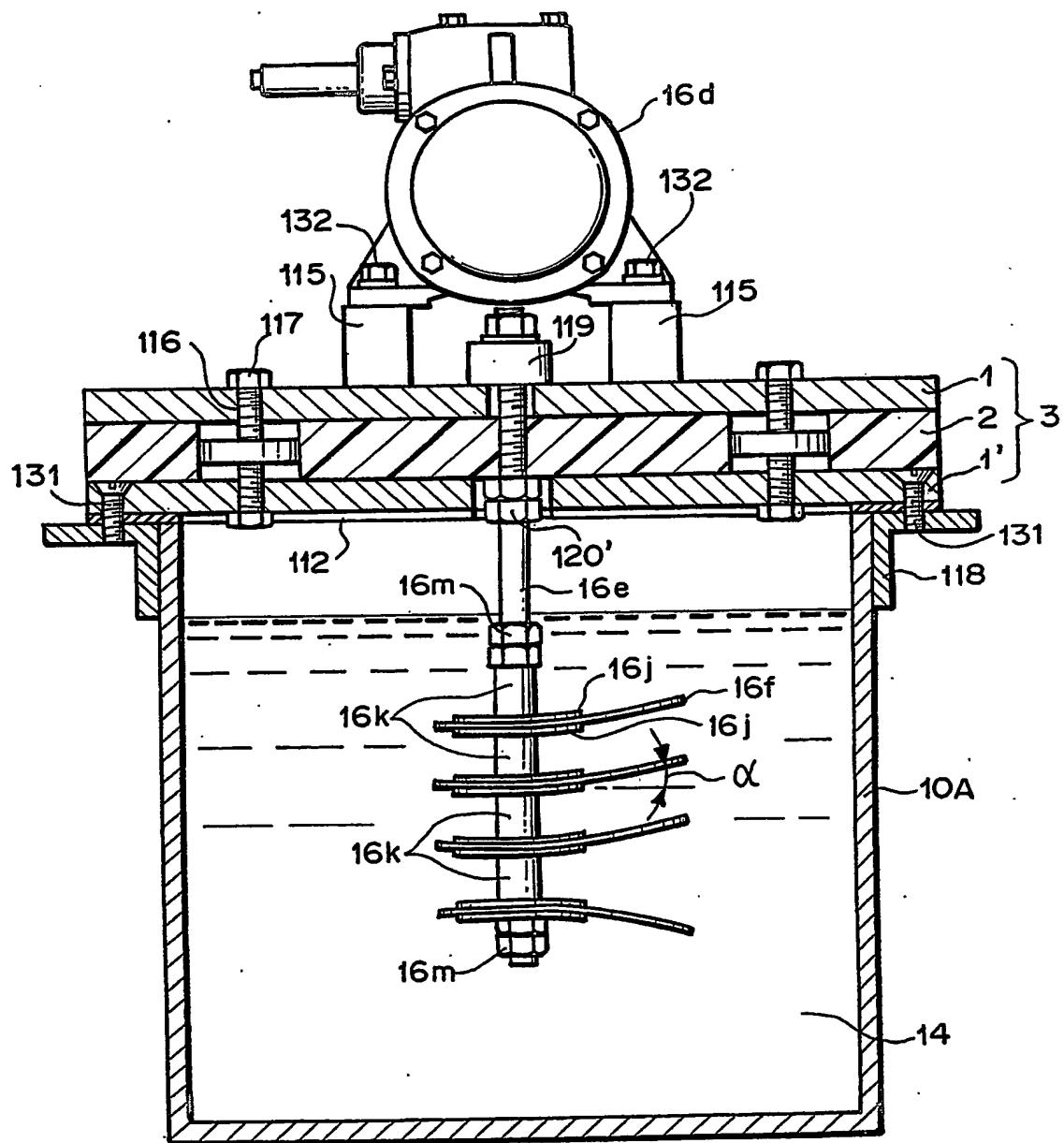


FIG. 21

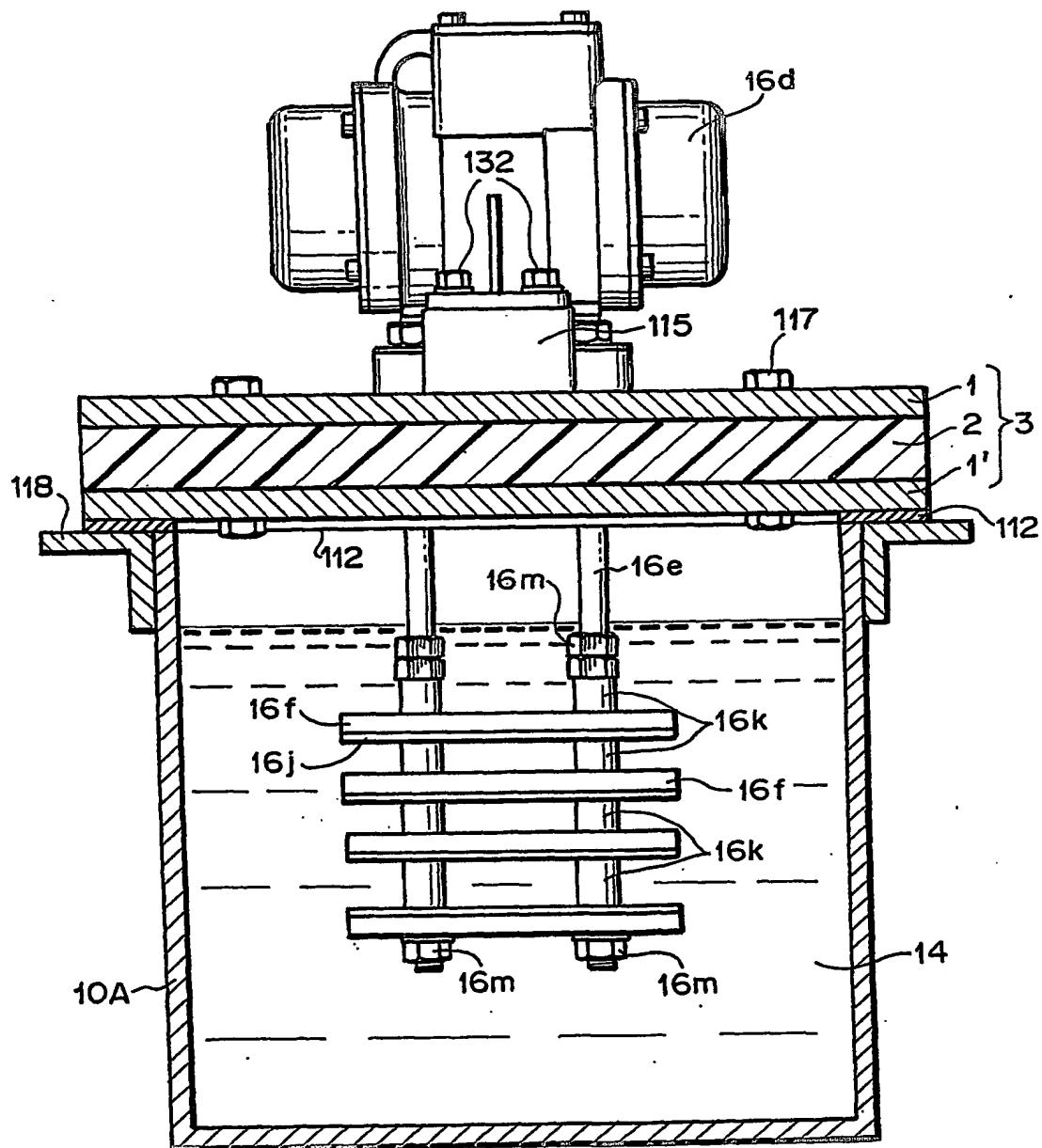


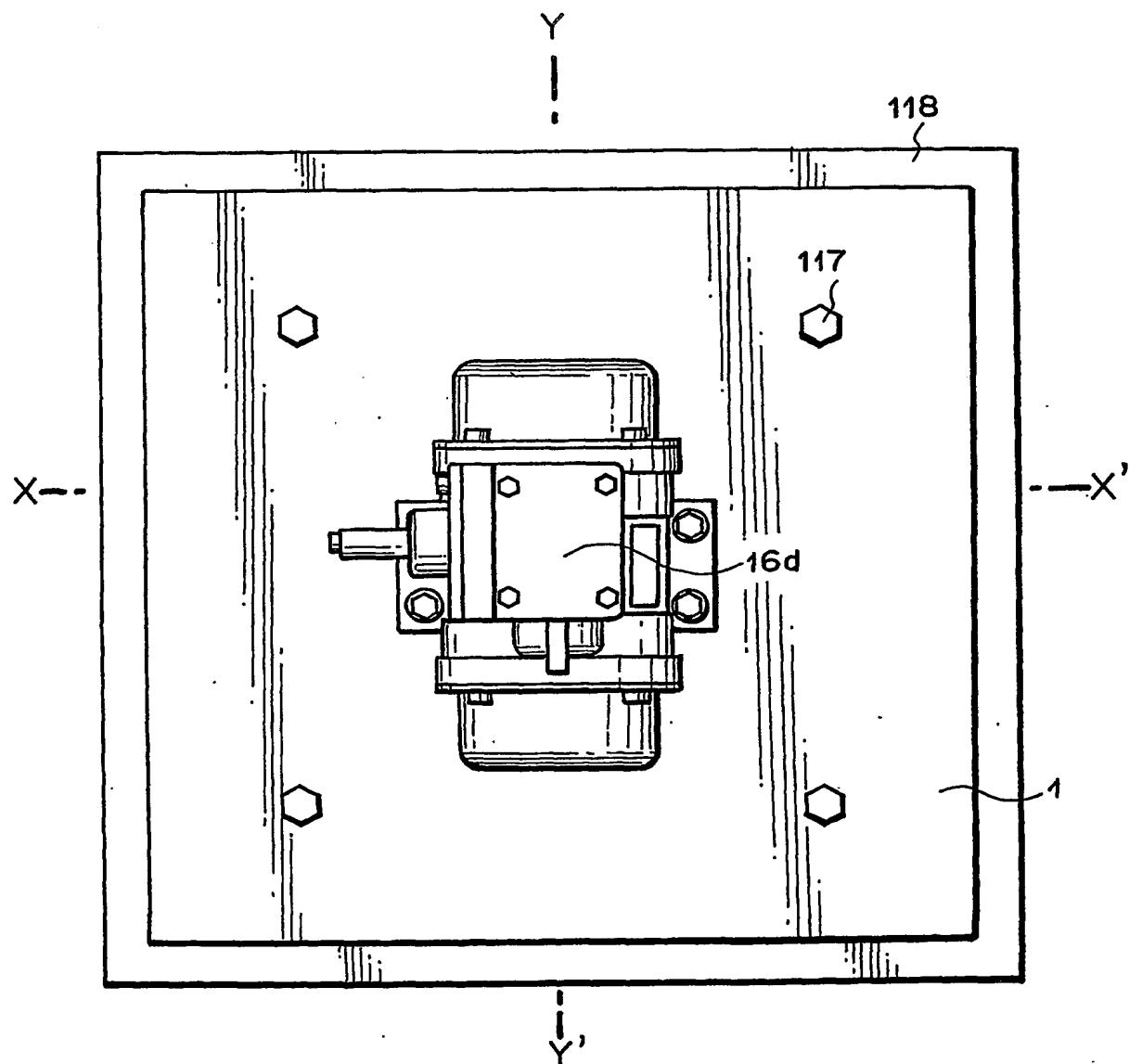
FIG.22

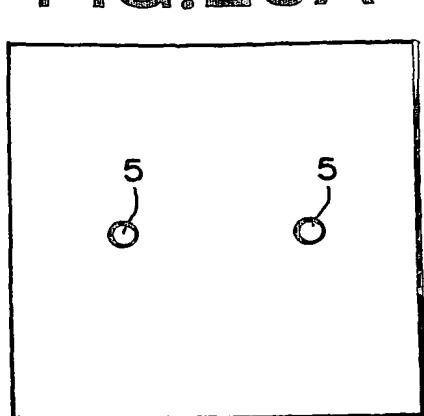
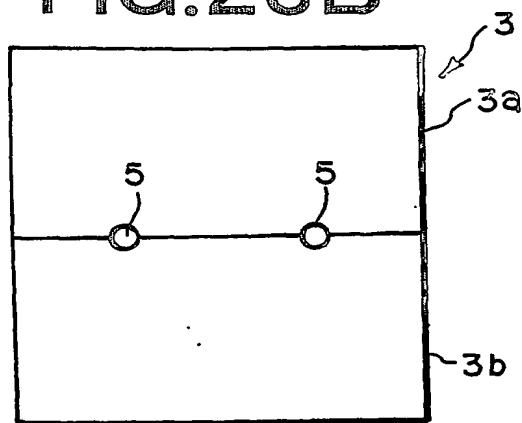
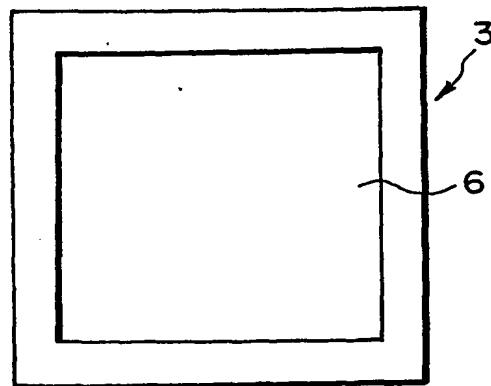
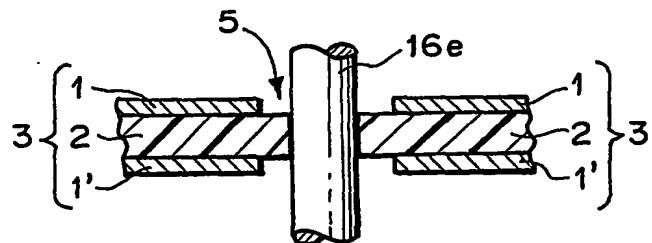
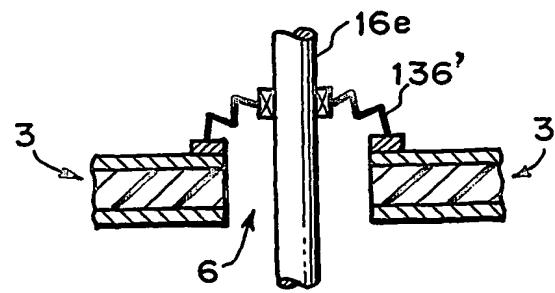
FIG.23A**FIG.23B****FIG.23C****FIG.24A****FIG.24B**

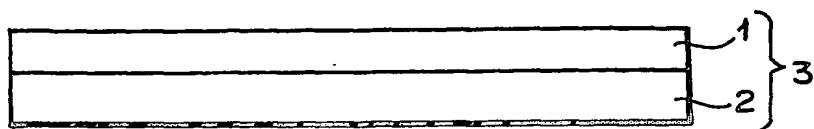
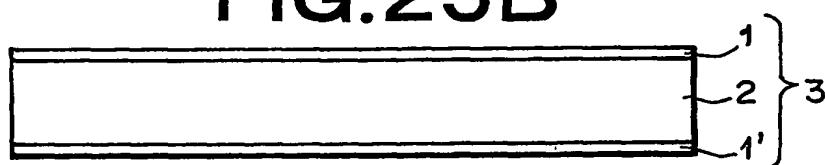
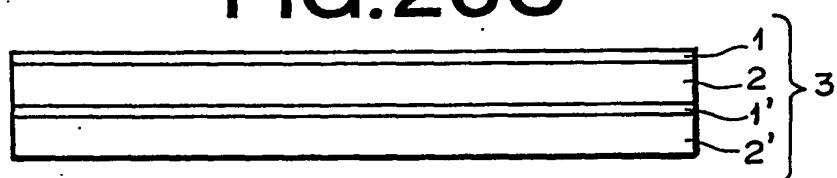
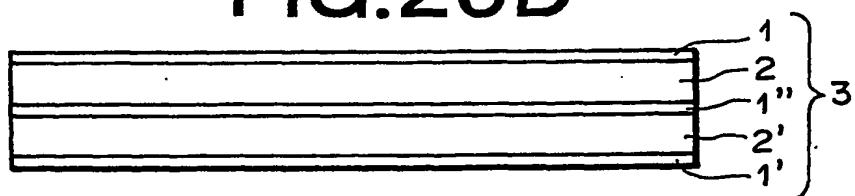
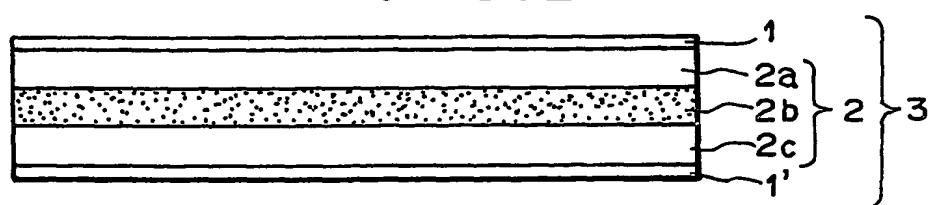
FIG.25A**FIG.25B****FIG.25C****FIG.25D****FIG.25E**

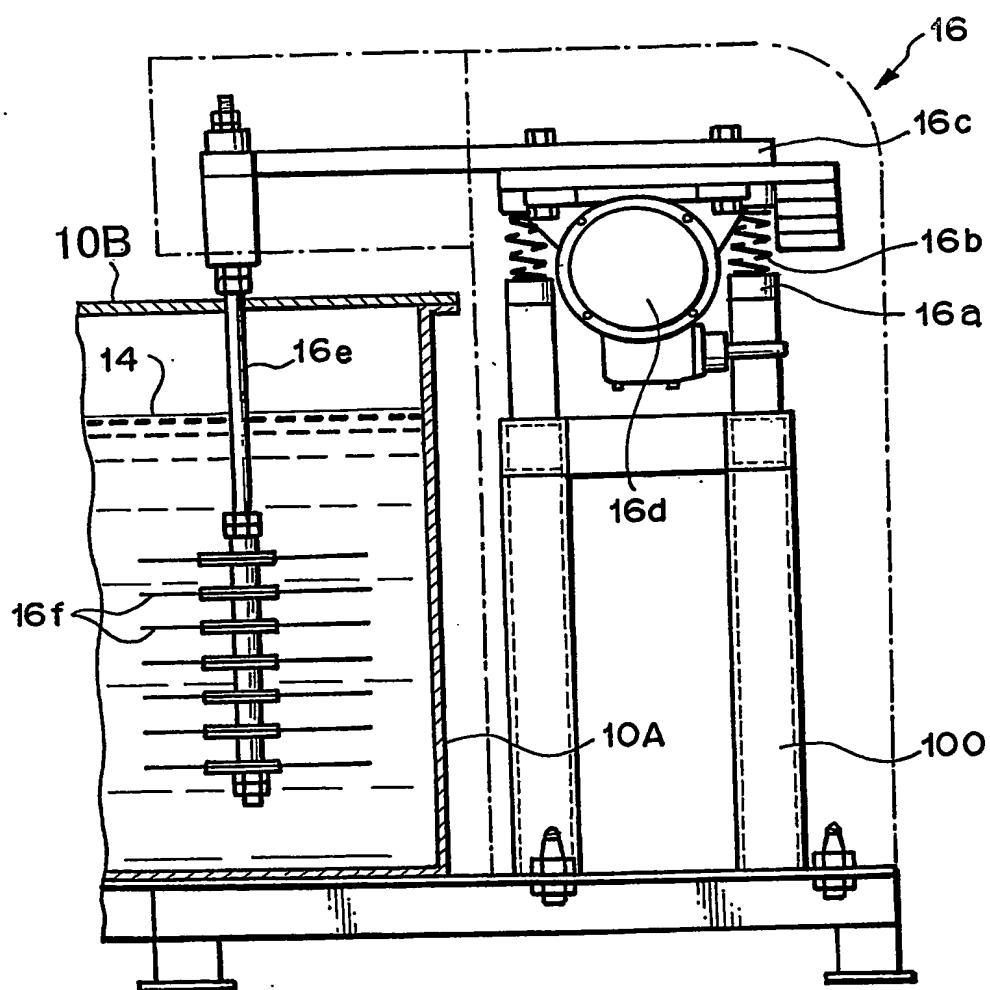
FIG. 26

FIG.27

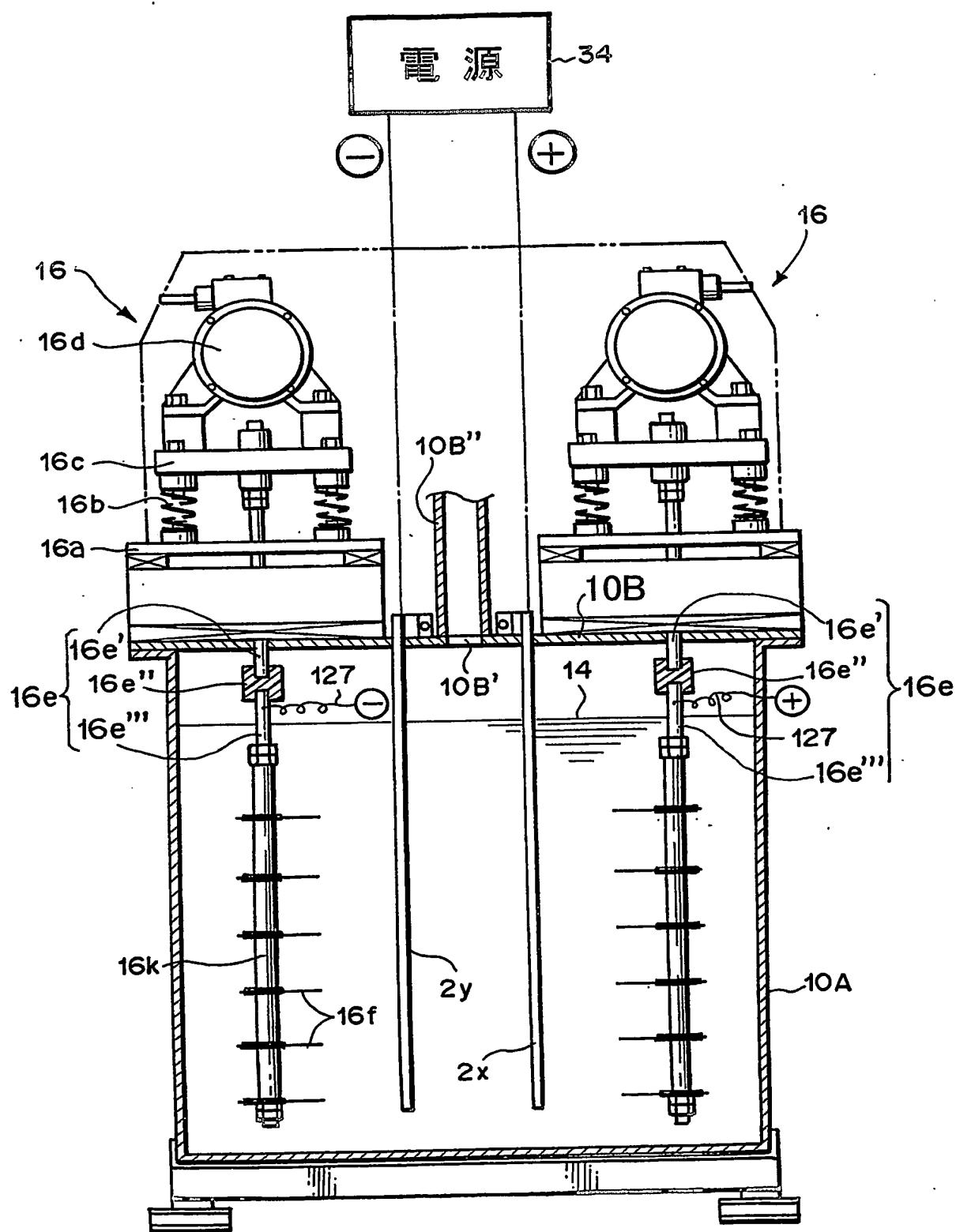


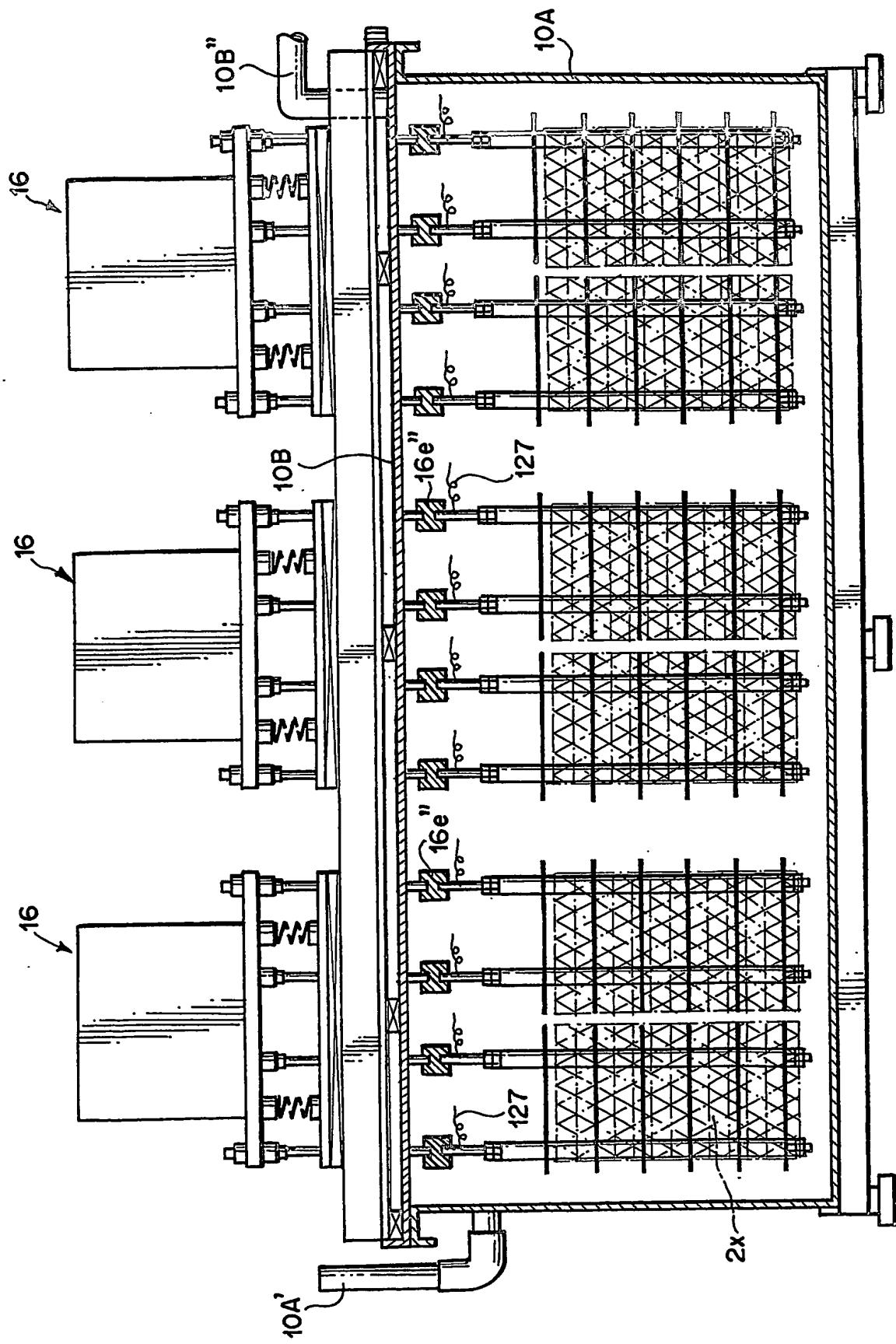
FIG. 28

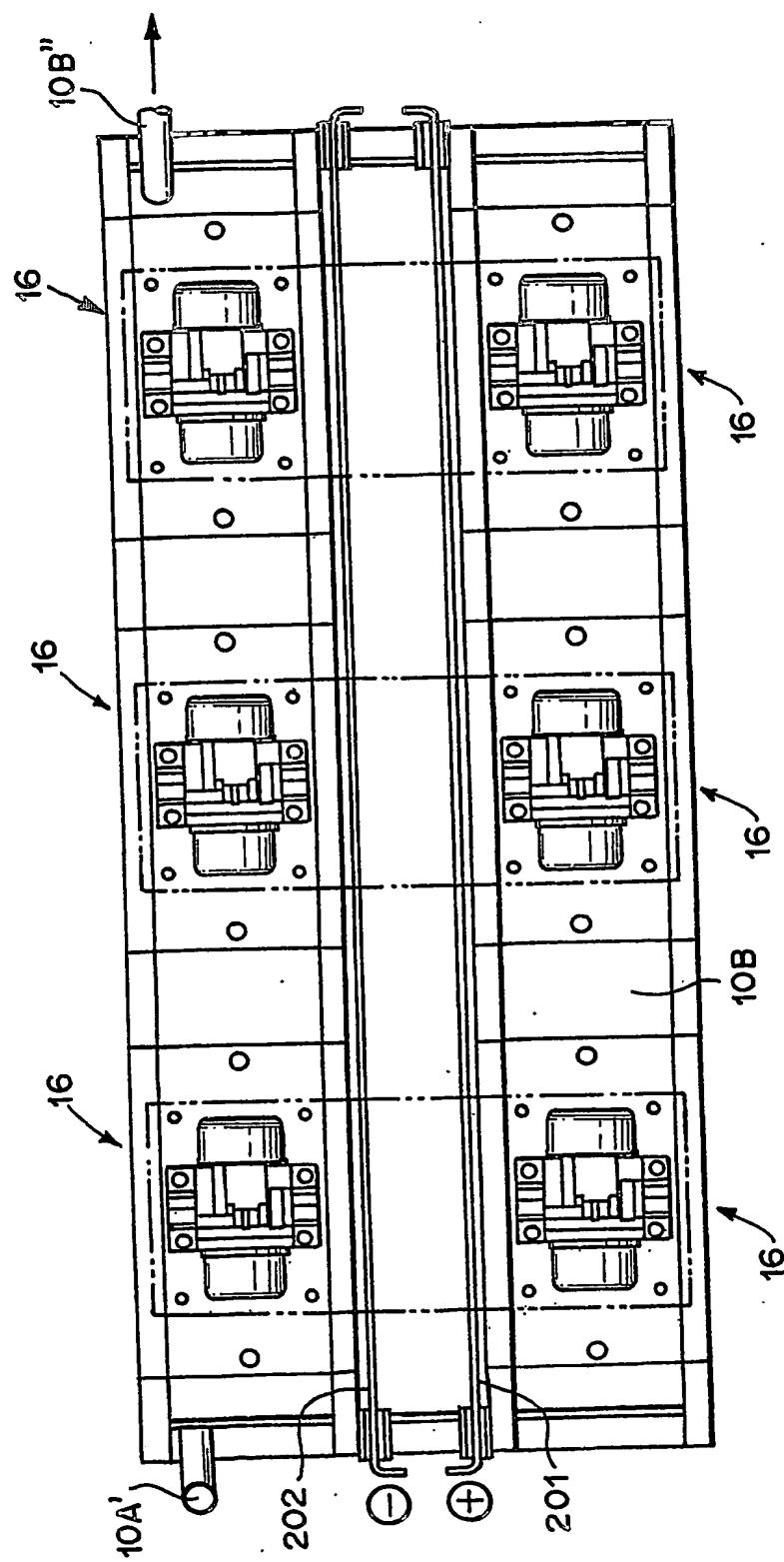
FIG. 29

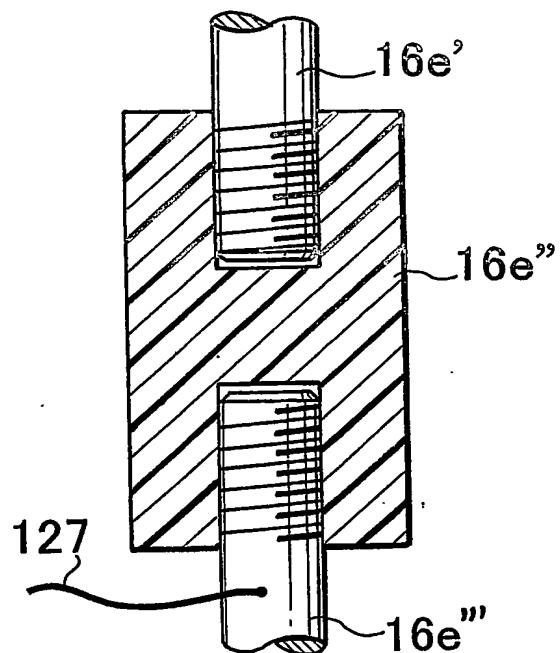
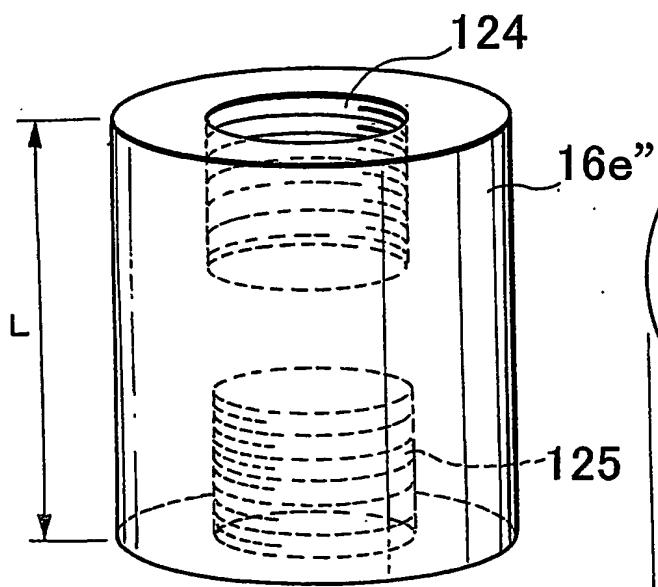
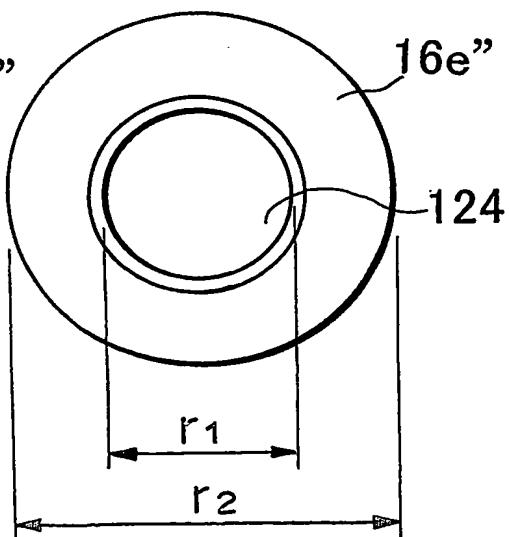
FIG.30**FIG.31****FIG.32**

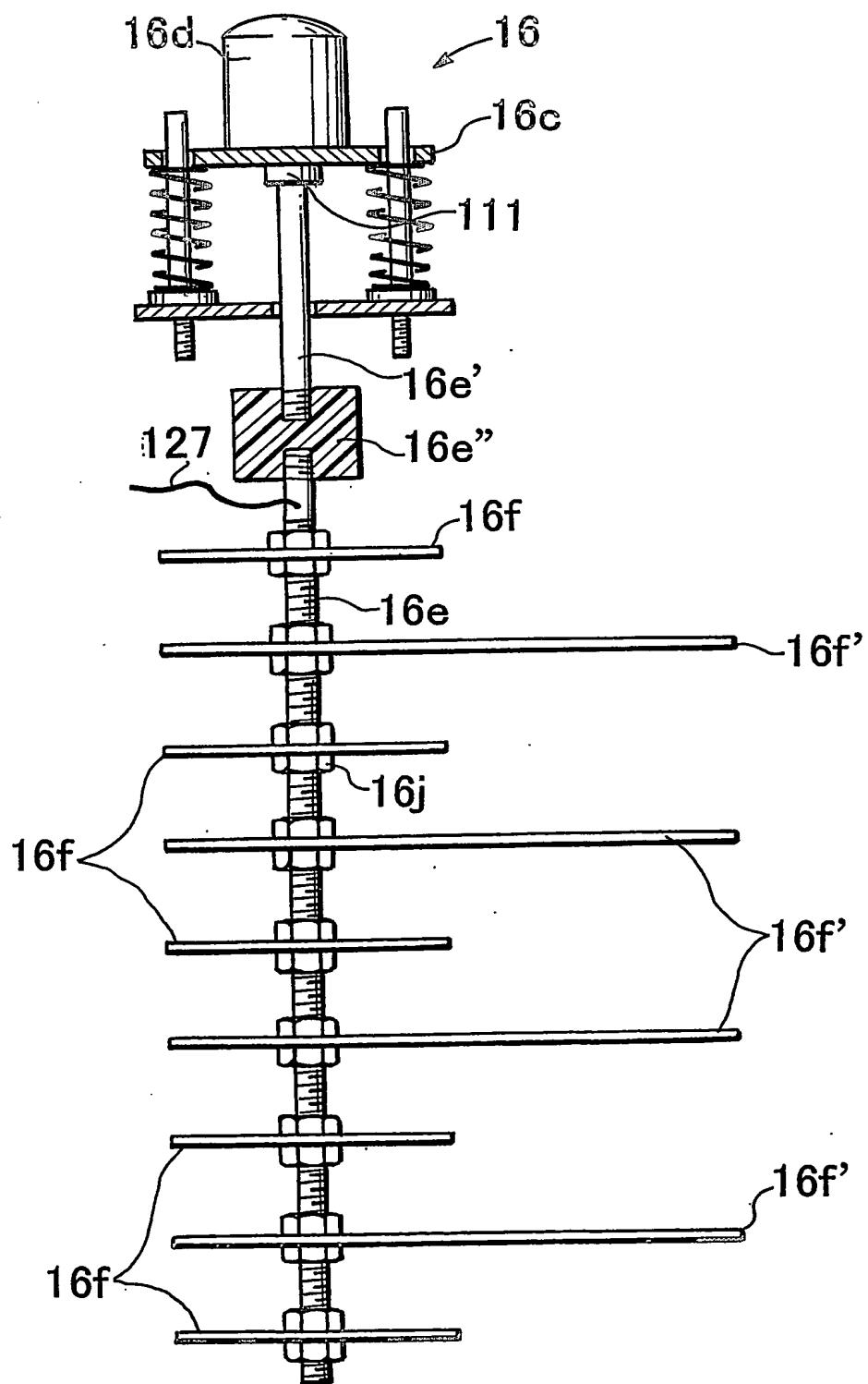
FIG.33

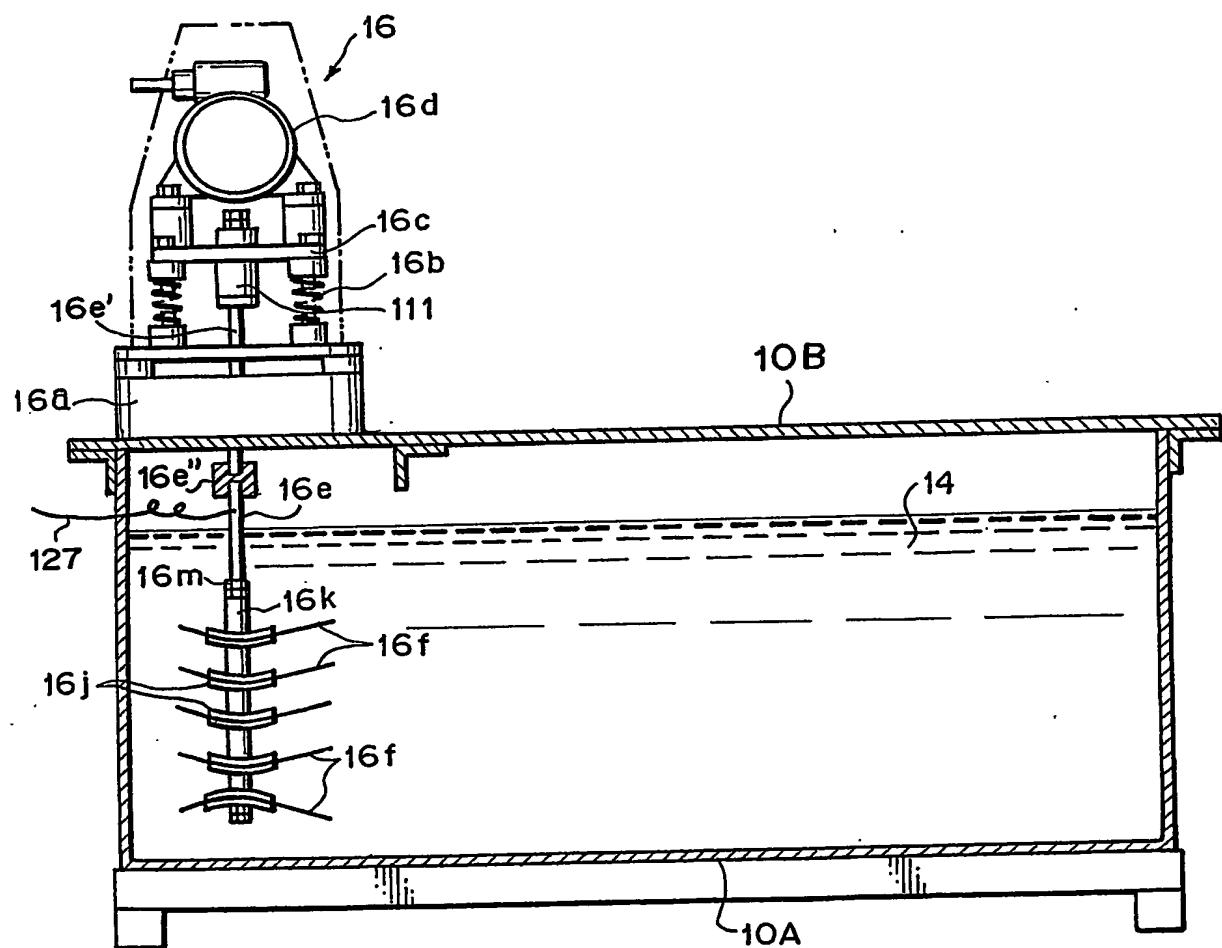
FIG.34

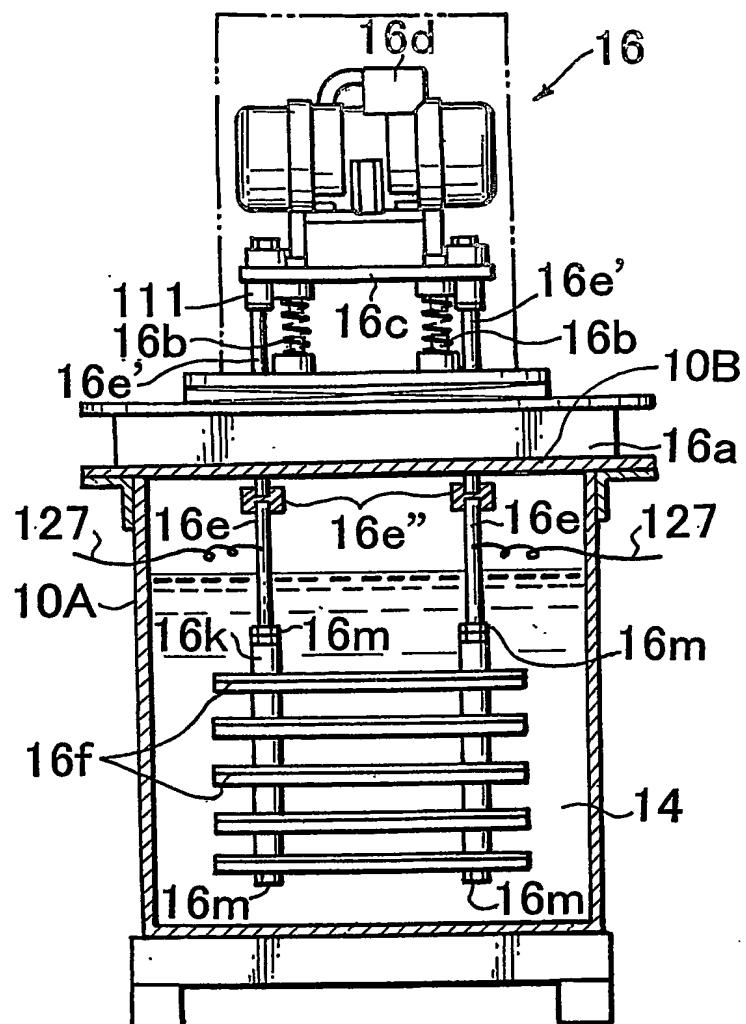
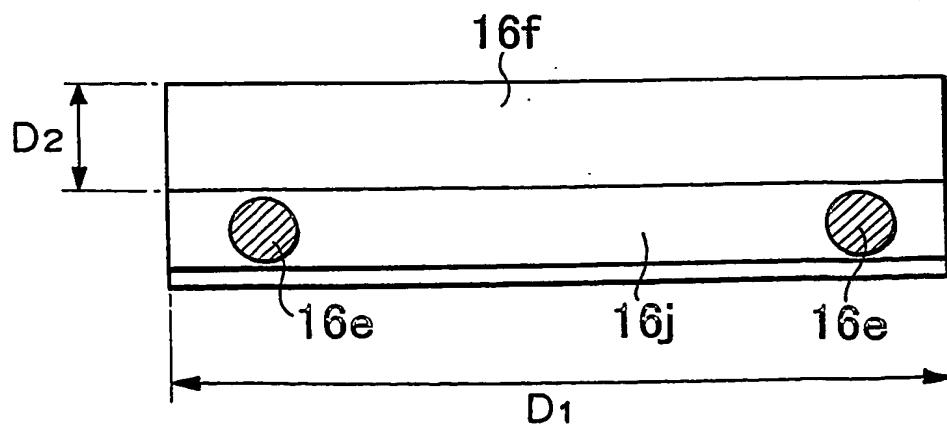
FIG.35**FIG.36**

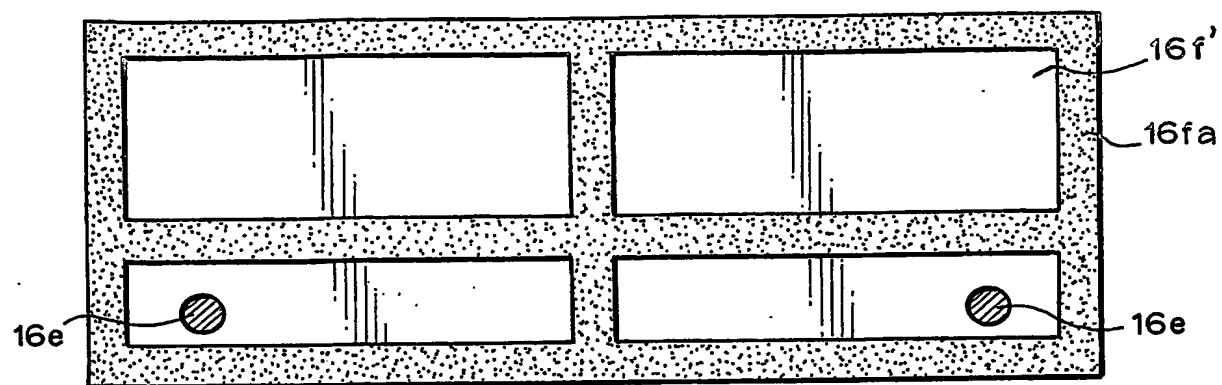
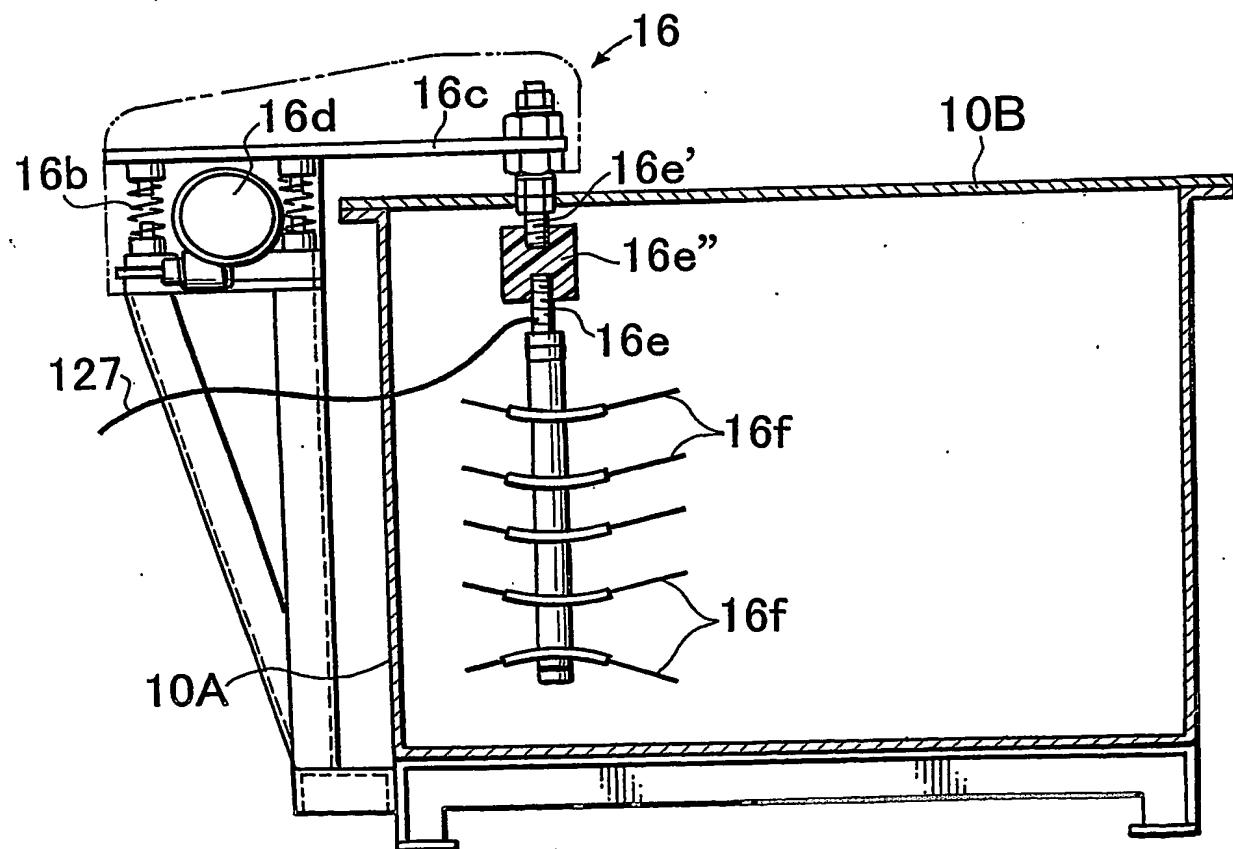
FIG.37**FIG.38**

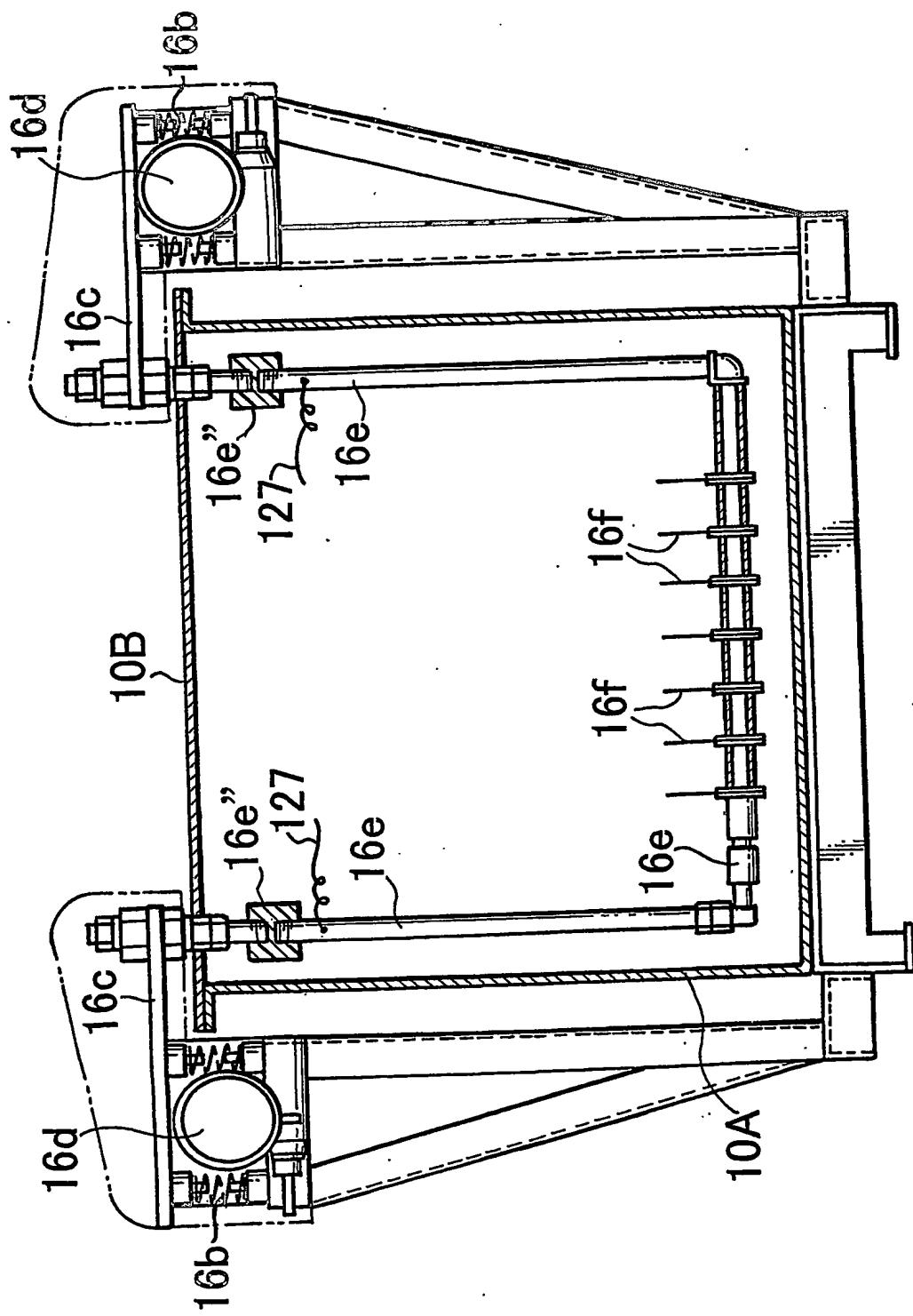
FIG. 39

FIG. 40

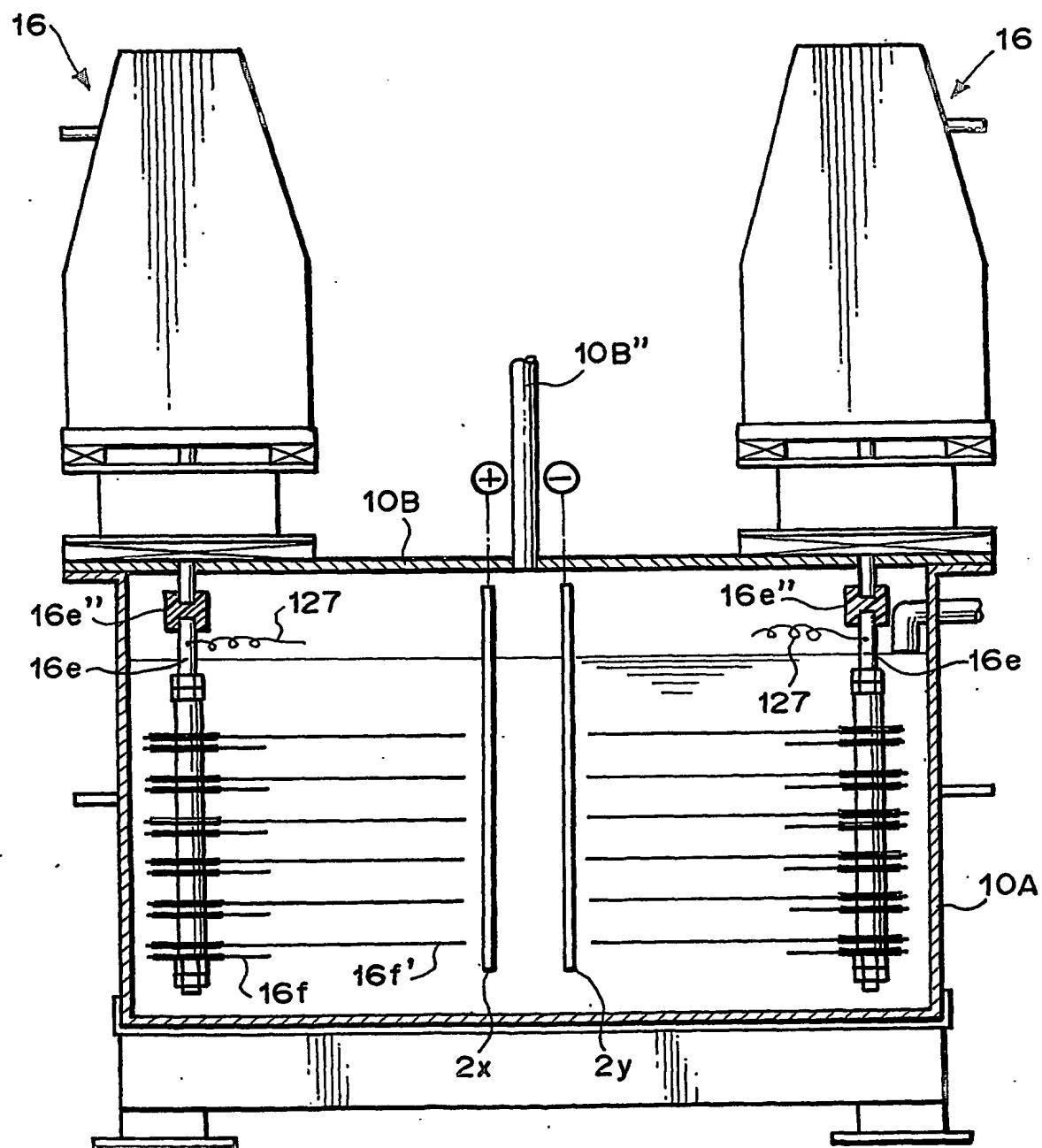


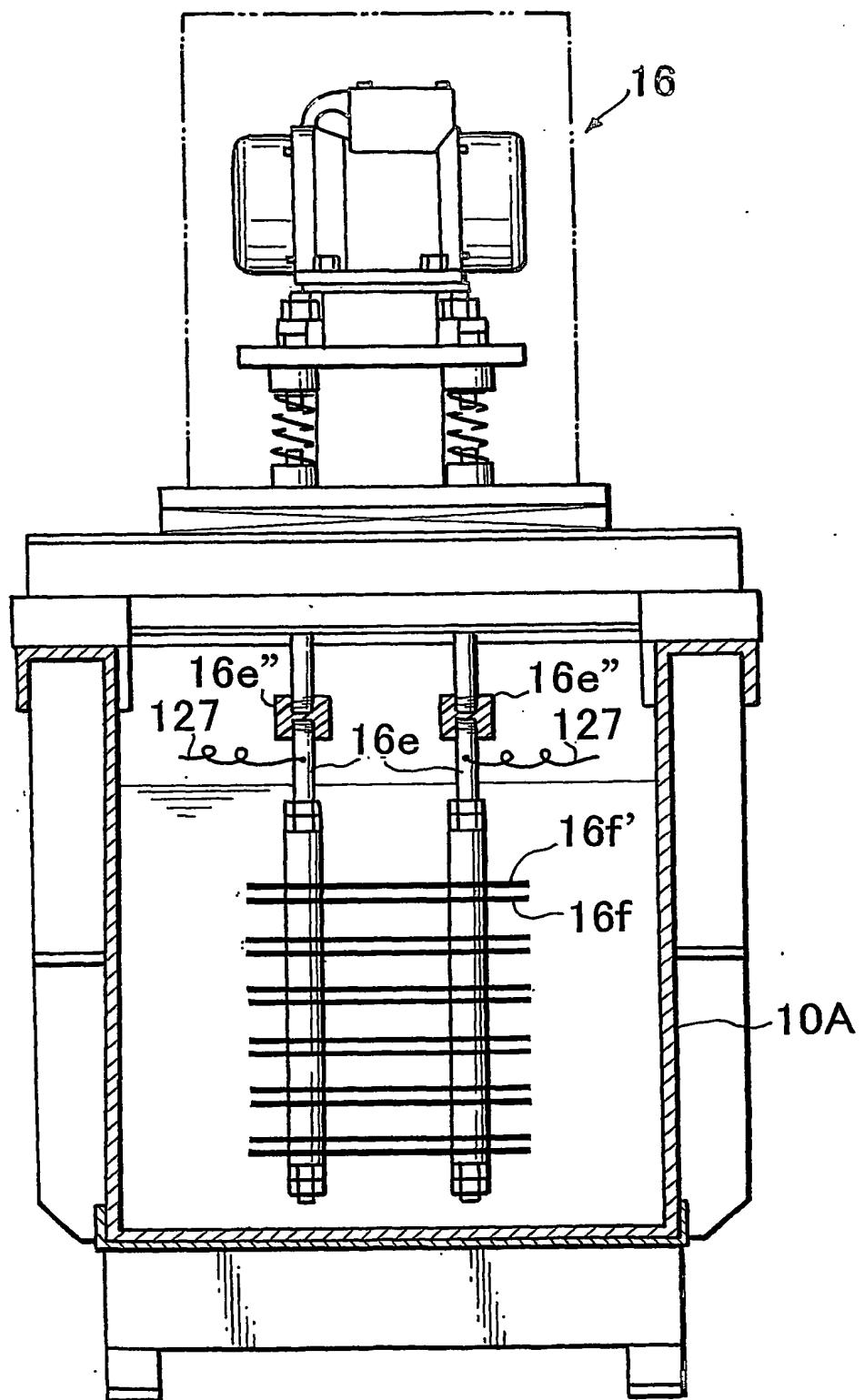
FIG.41

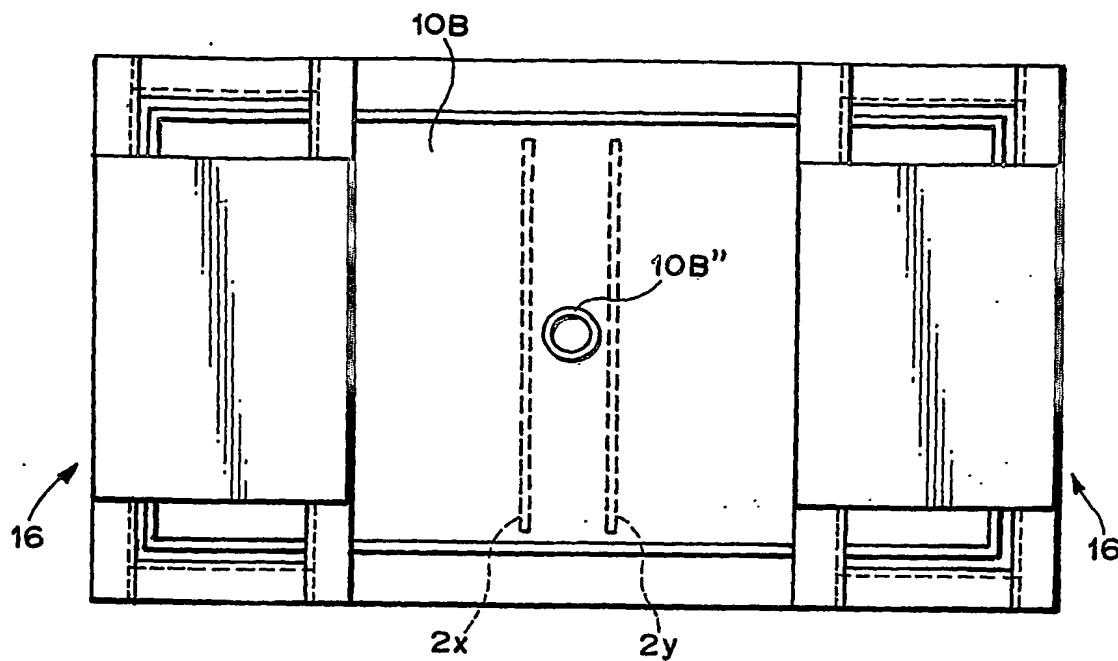
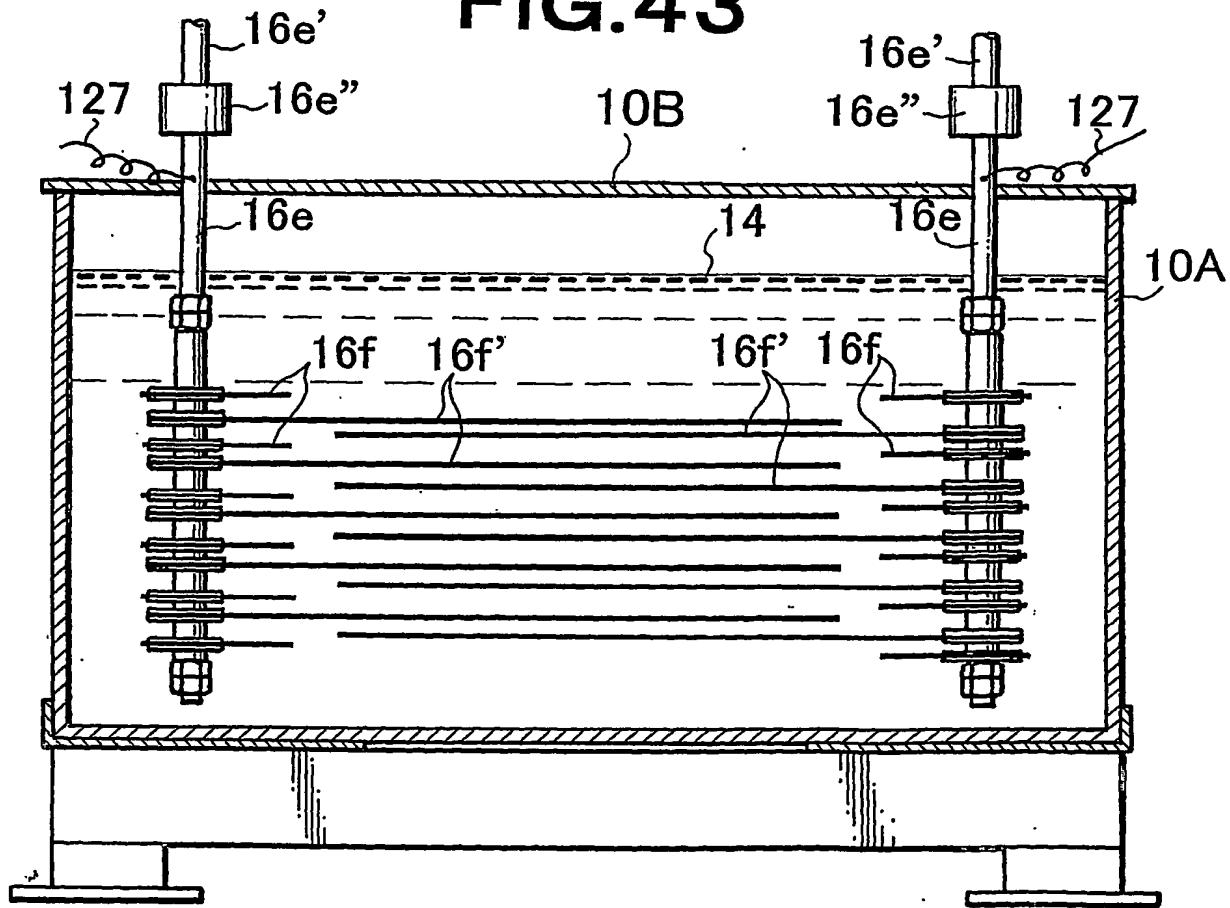
FIG.42**FIG.43**

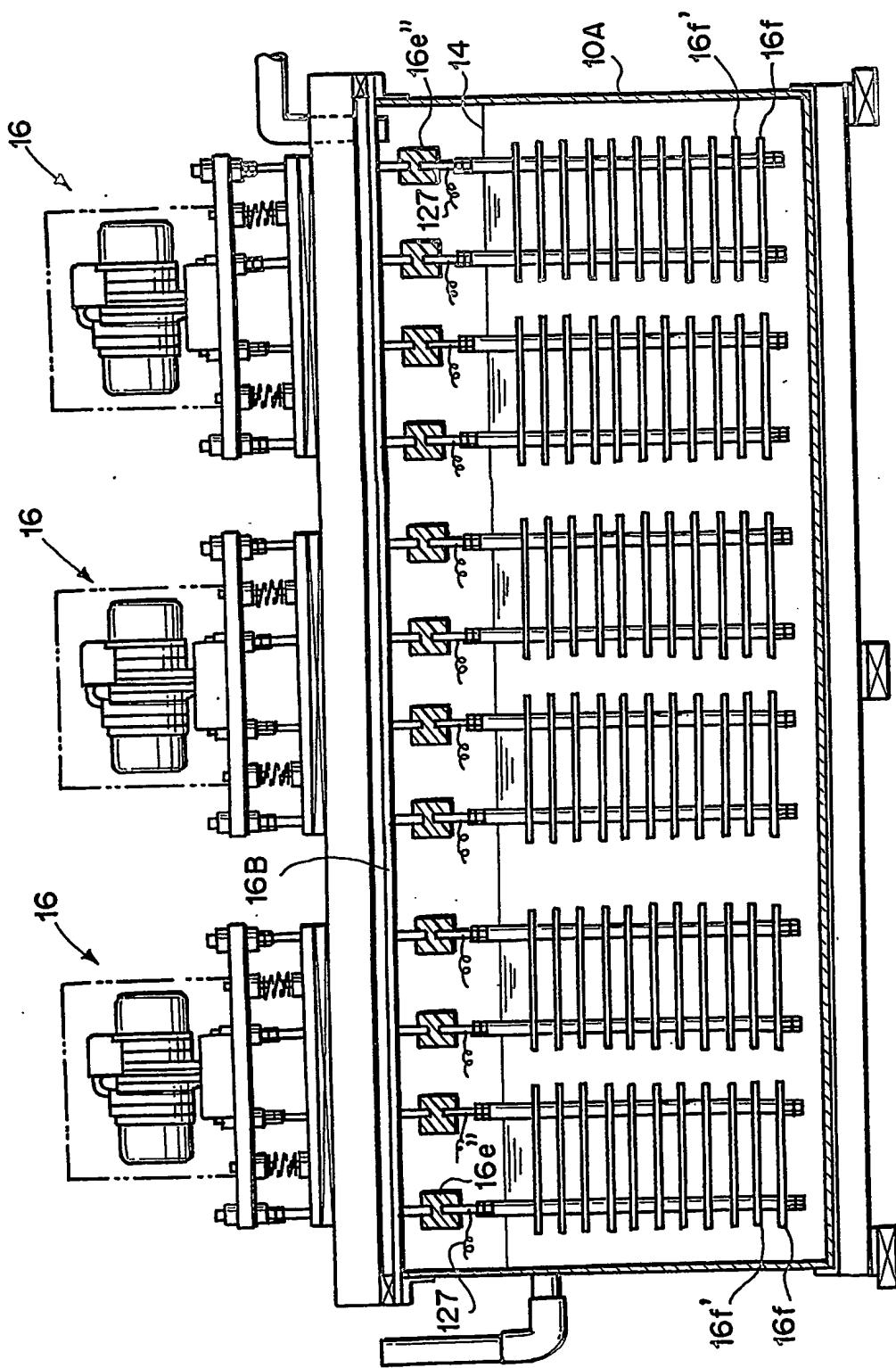
FIG.44

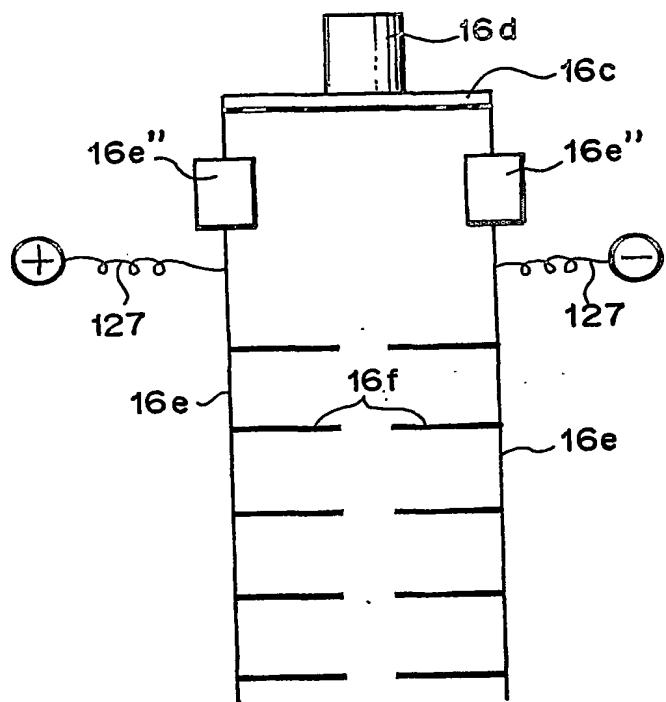
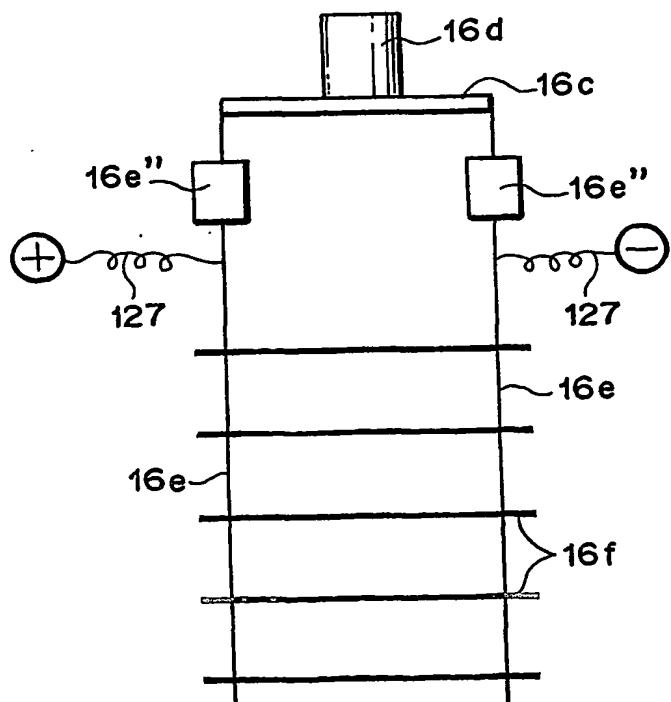
FIG.45**FIG.46**

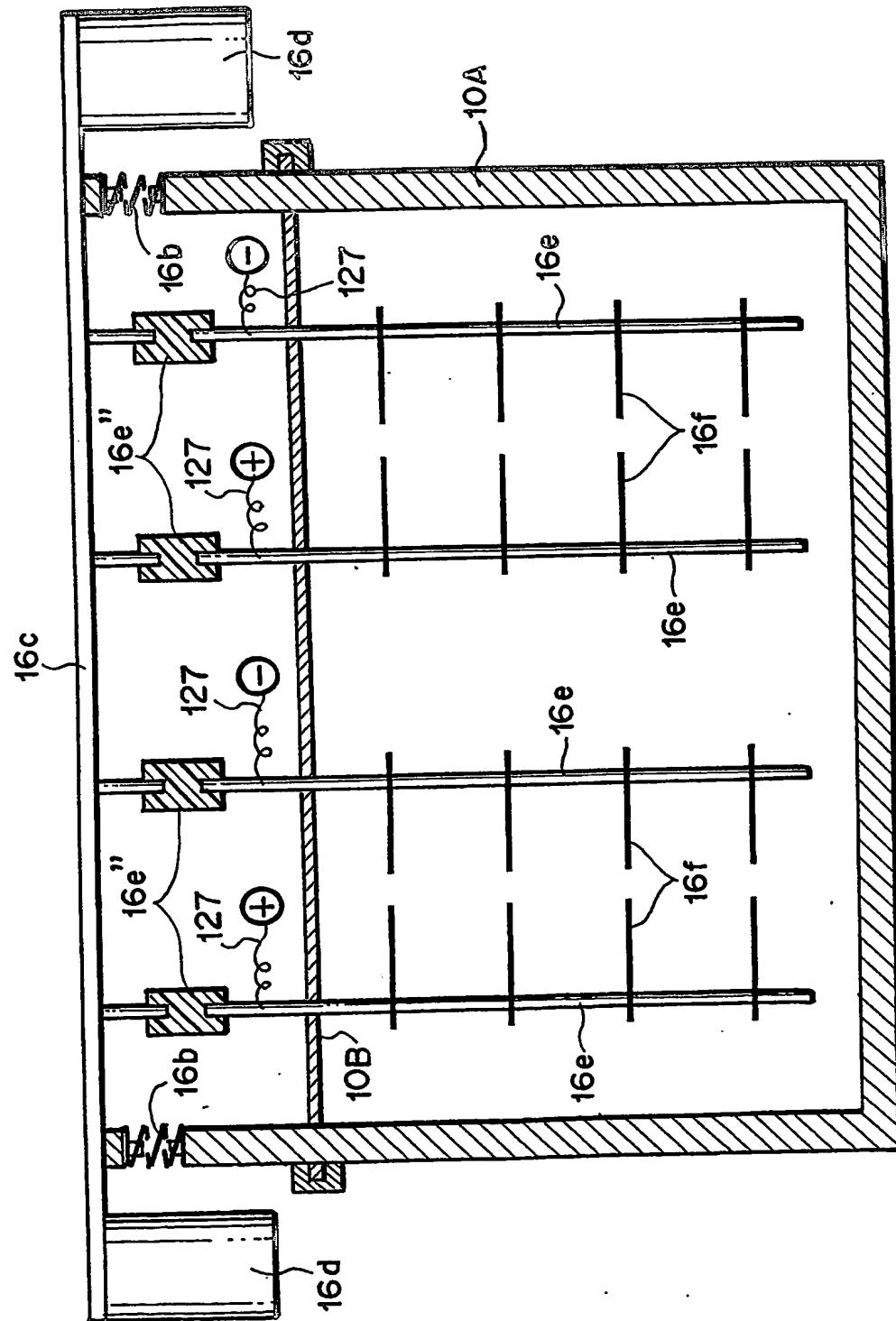
FIG.47

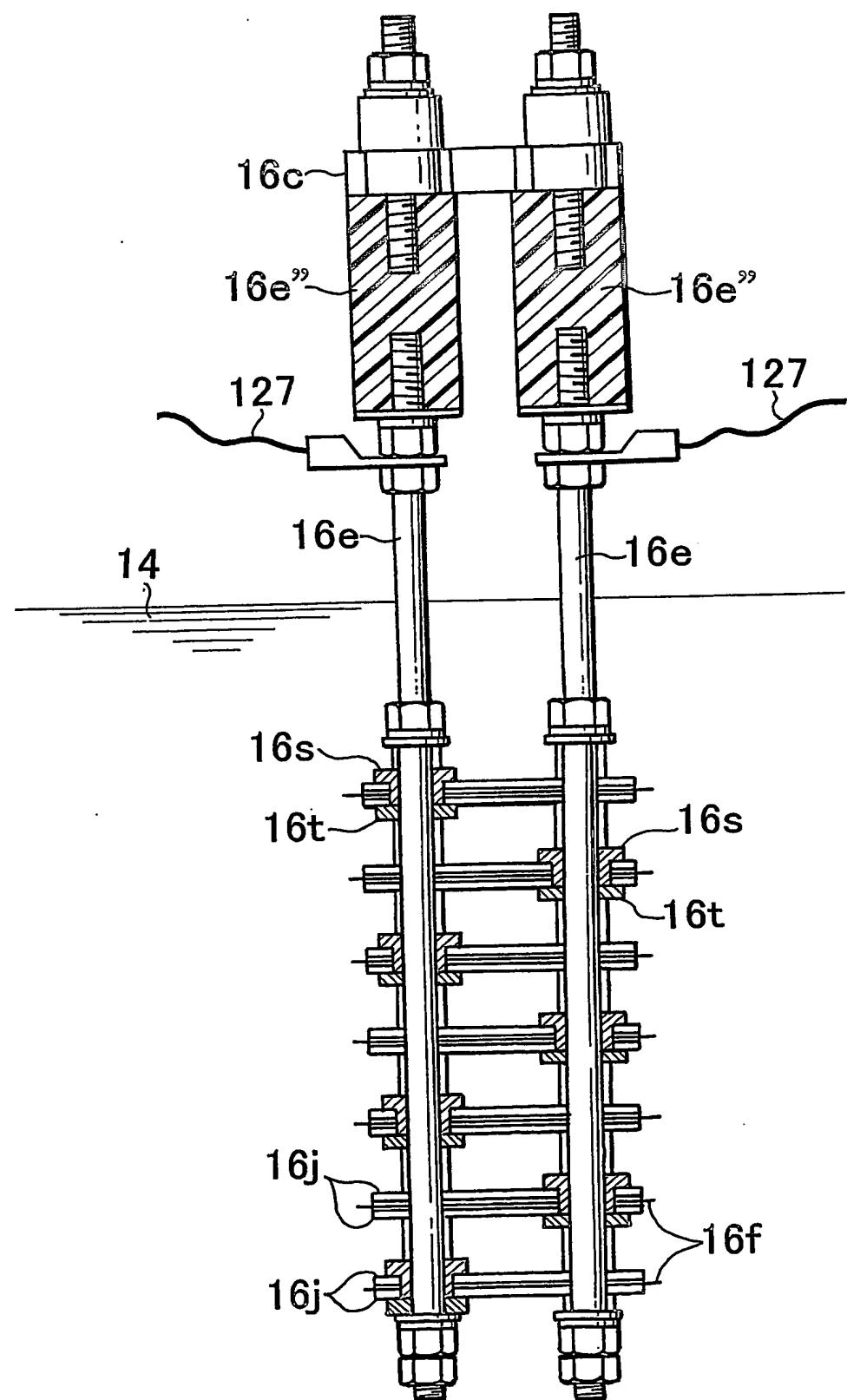
FIG.48

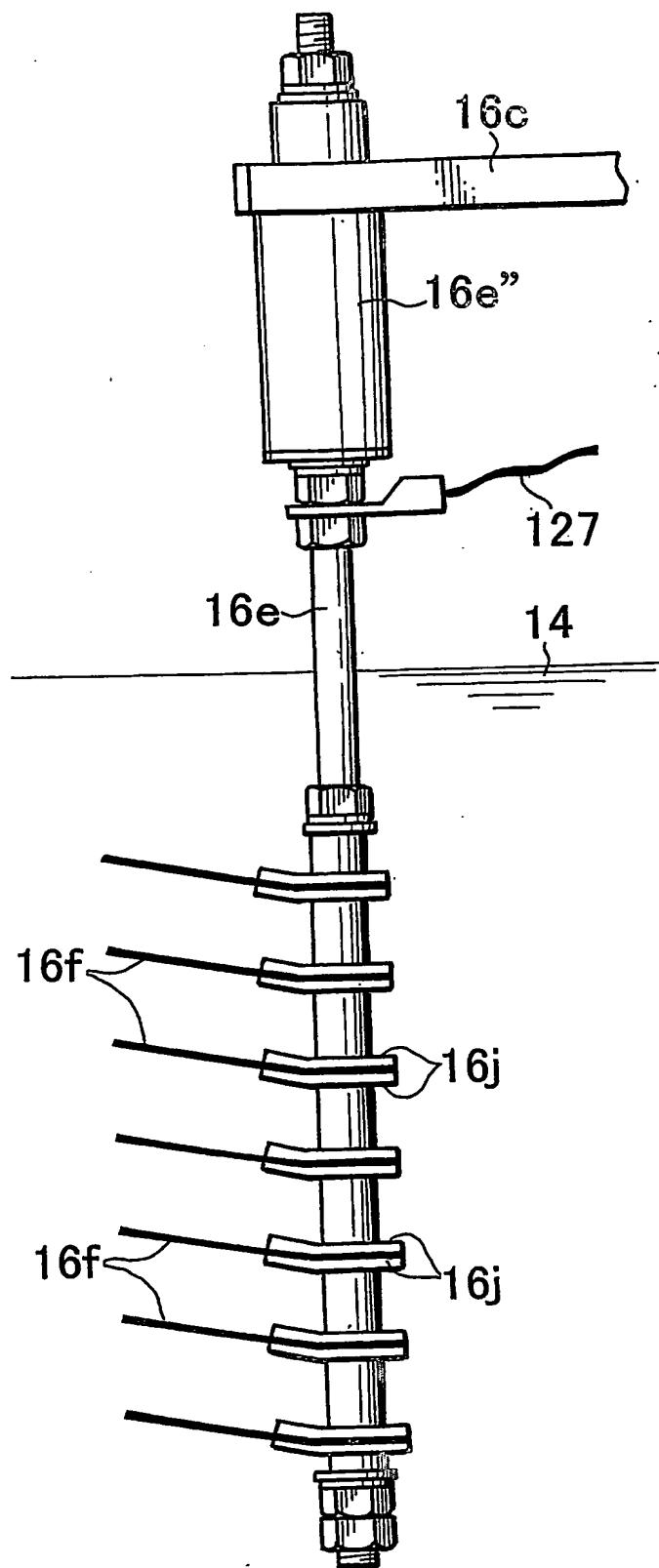
FIG.49

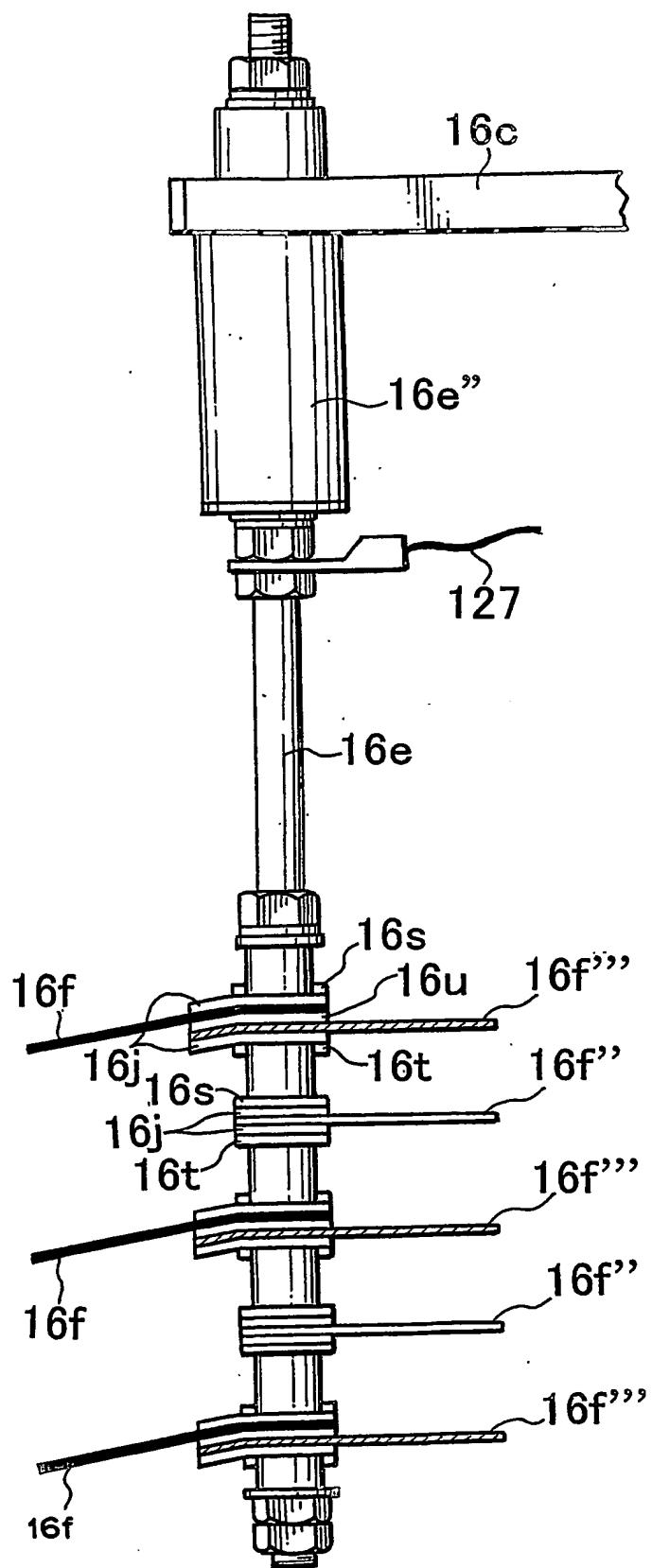
FIG.50

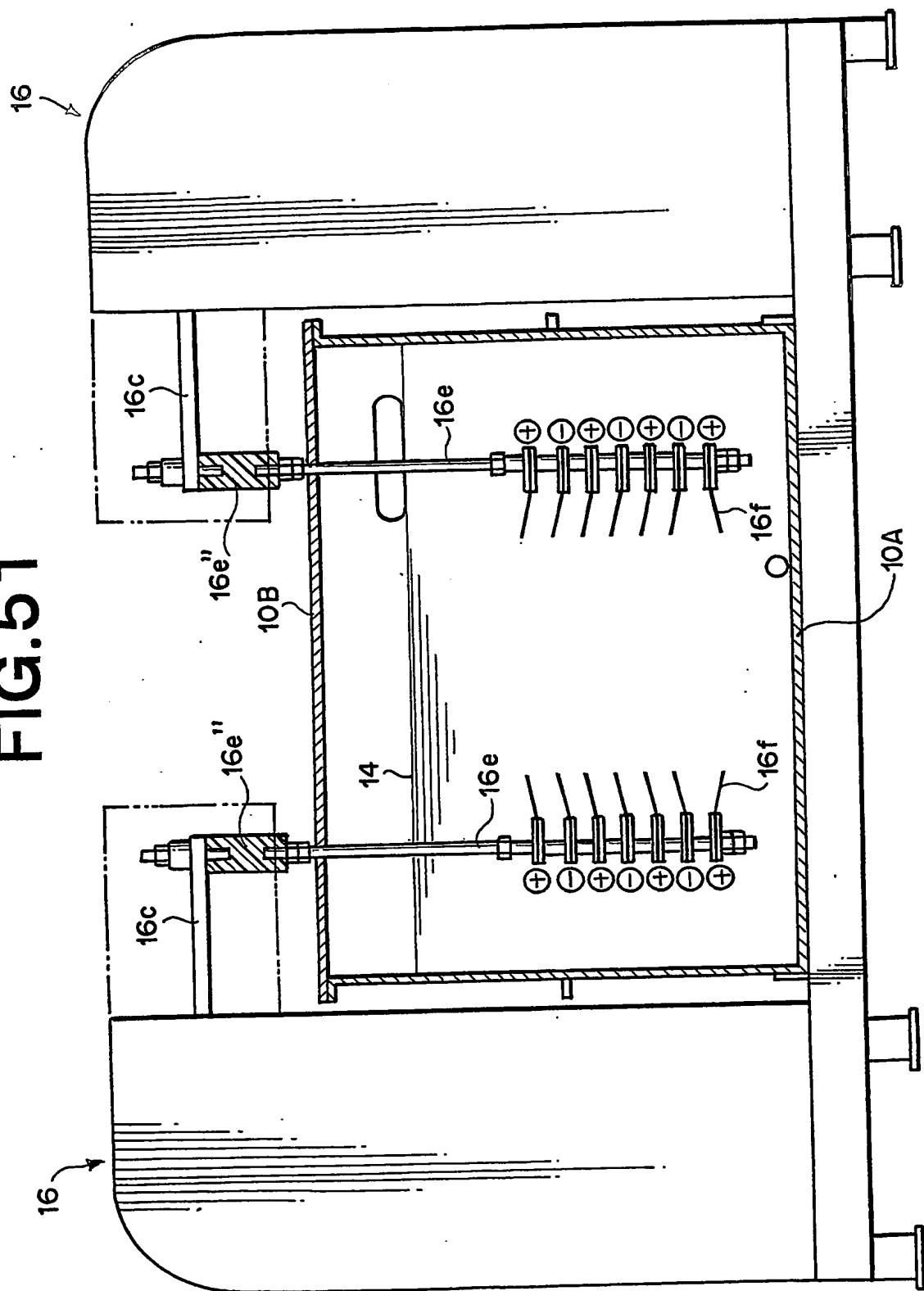
FIG. 51

FIG.52

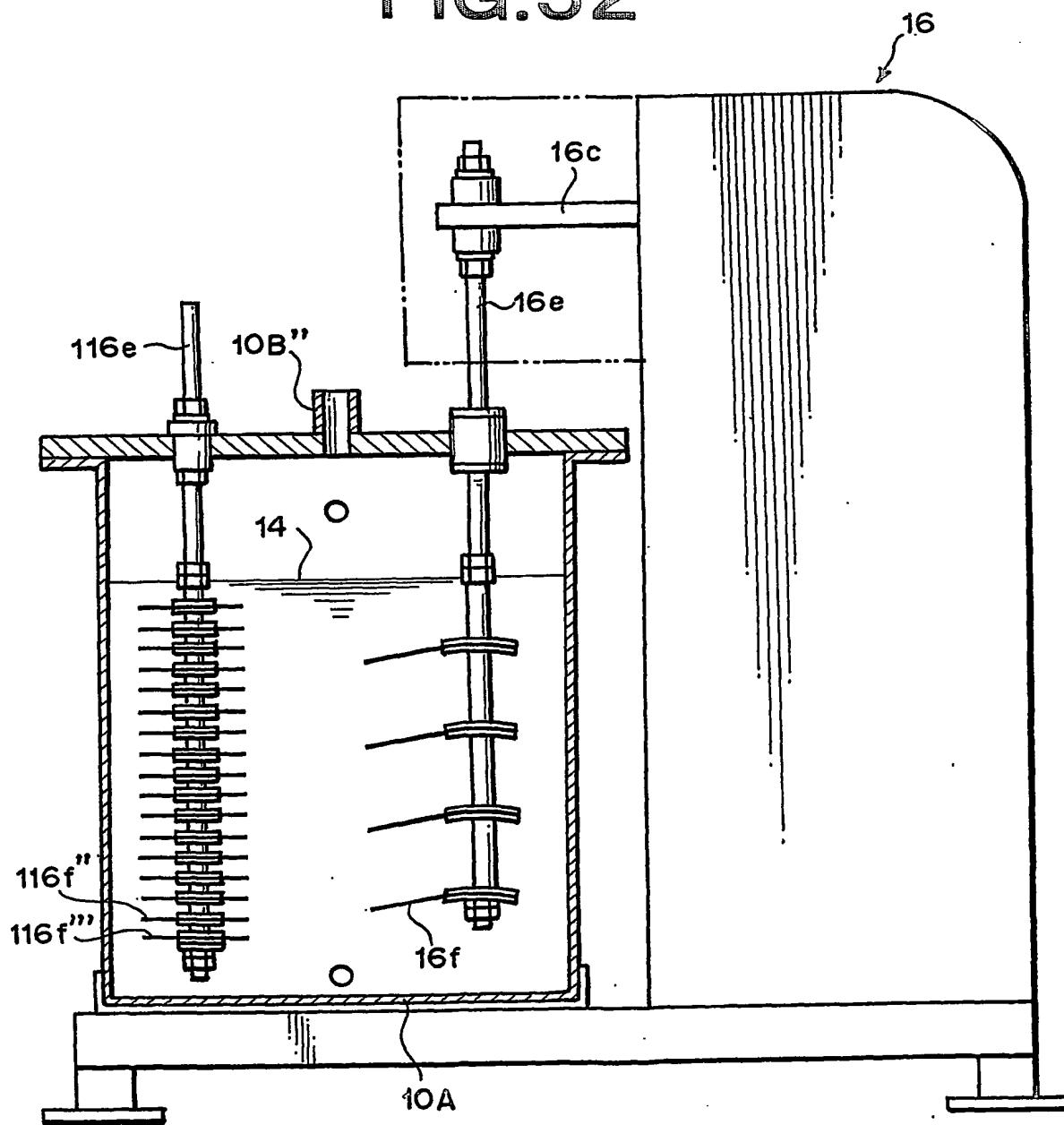


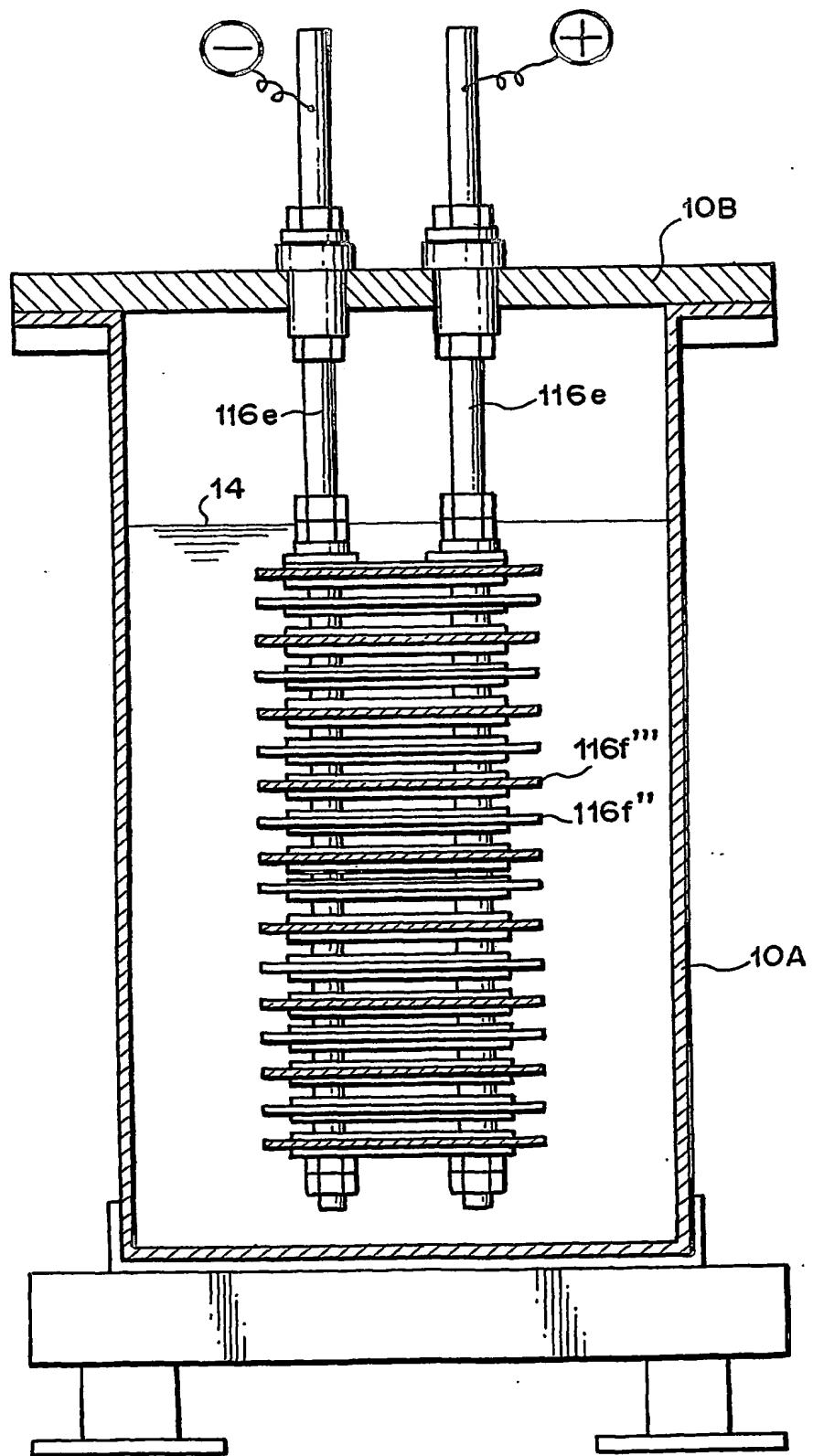
FIG.53

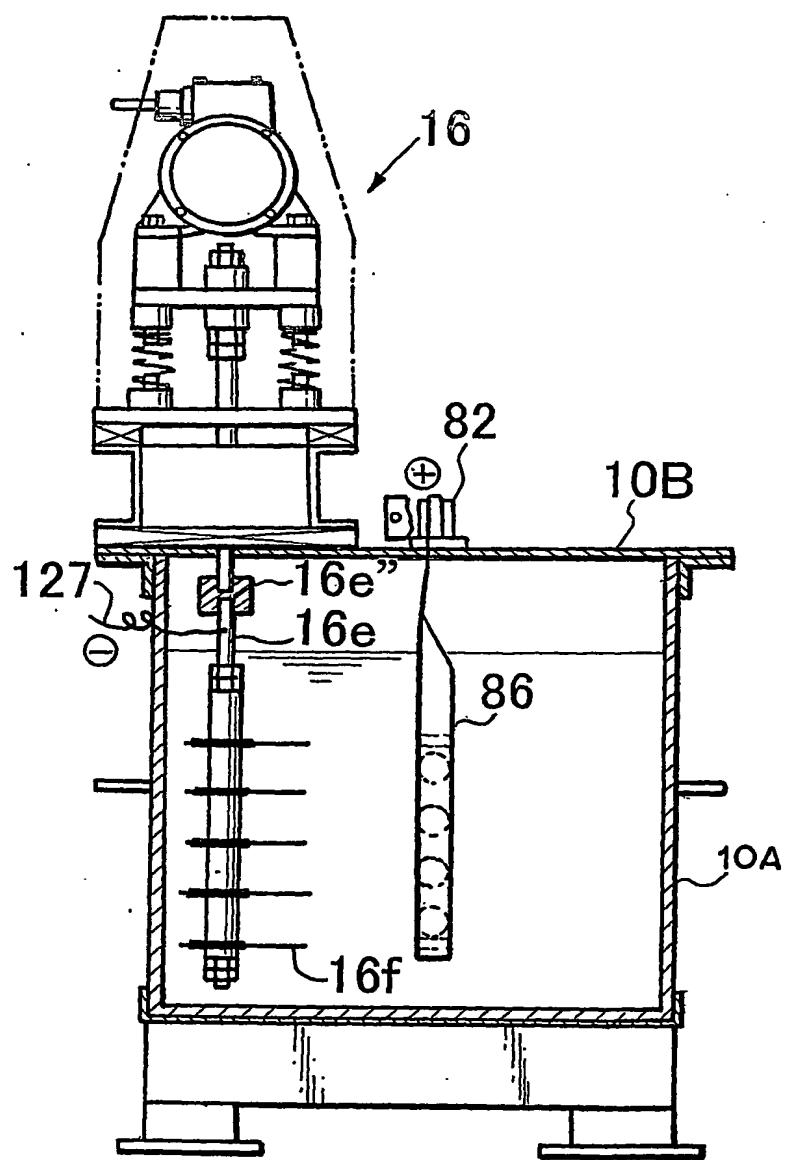
FIG.54

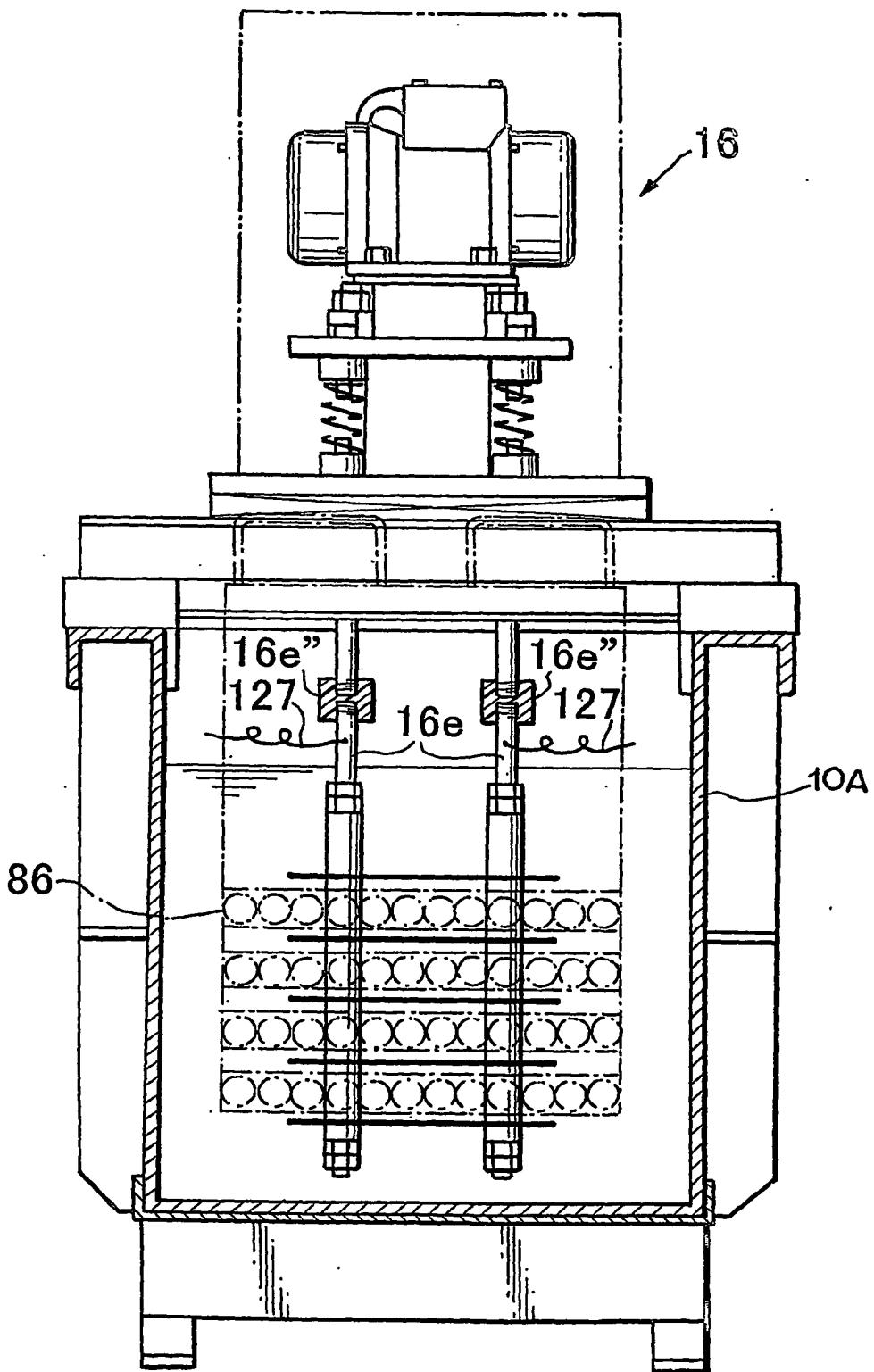
FIG.55

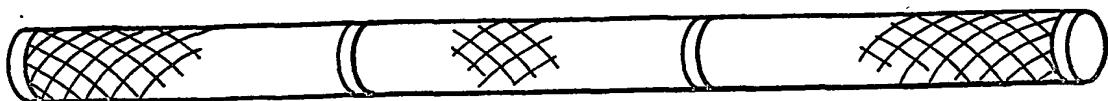
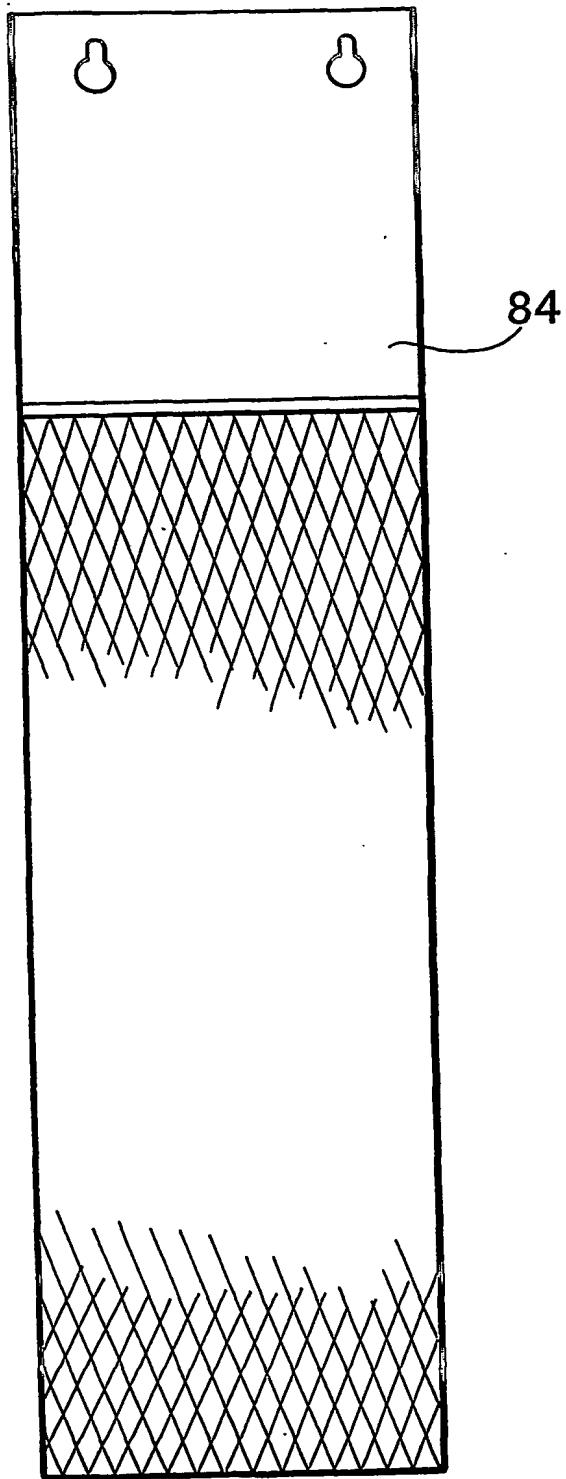
FIG.56**FIG.57**

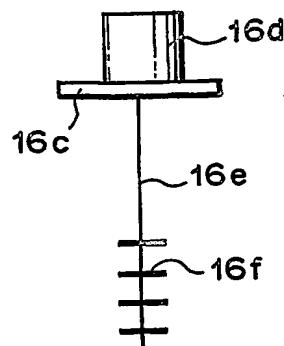
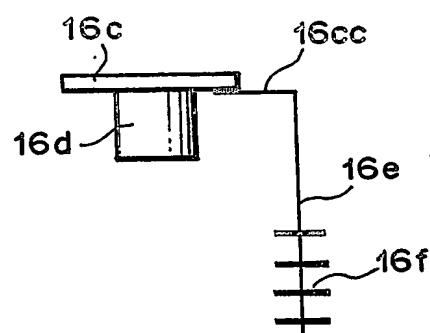
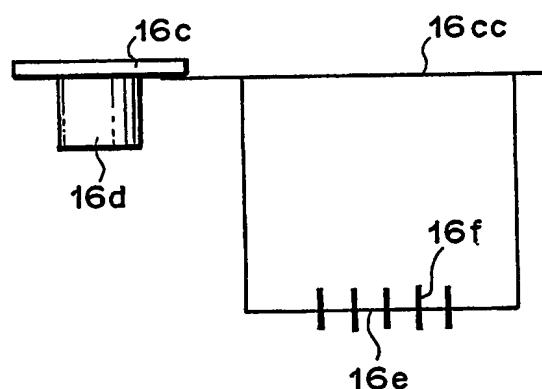
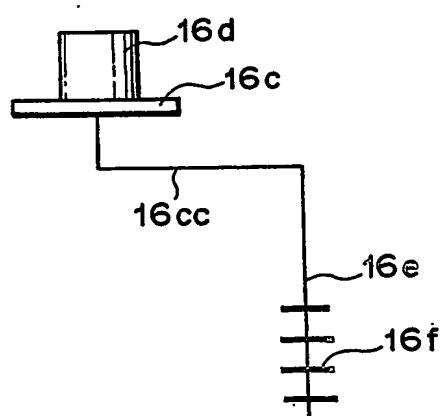
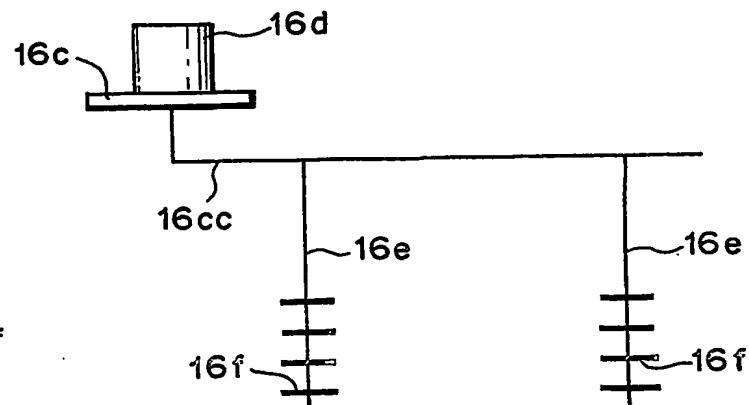
FIG.58A**FIG.58B****FIG.58C****FIG.58D****FIG.58E**

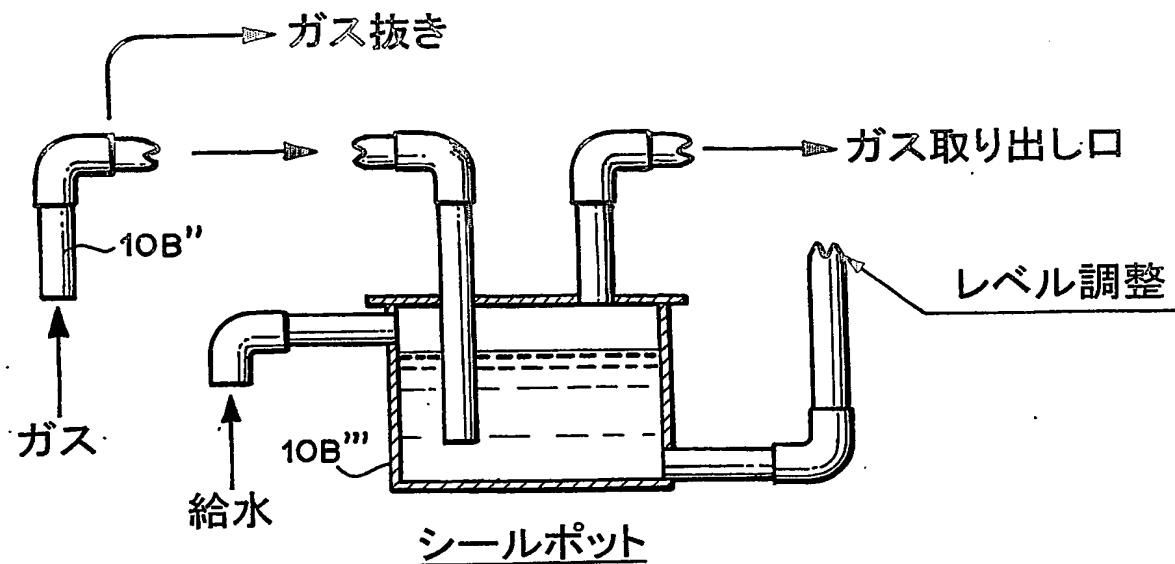
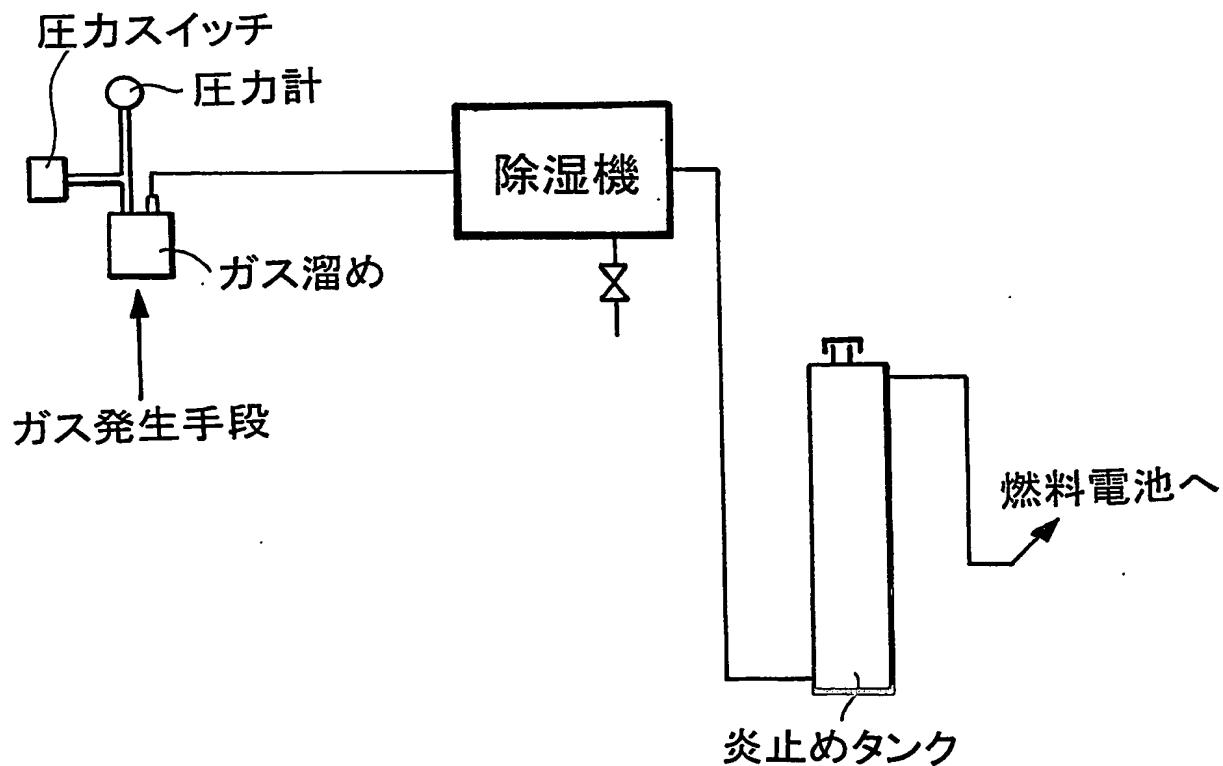
FIG.59**FIG.60**

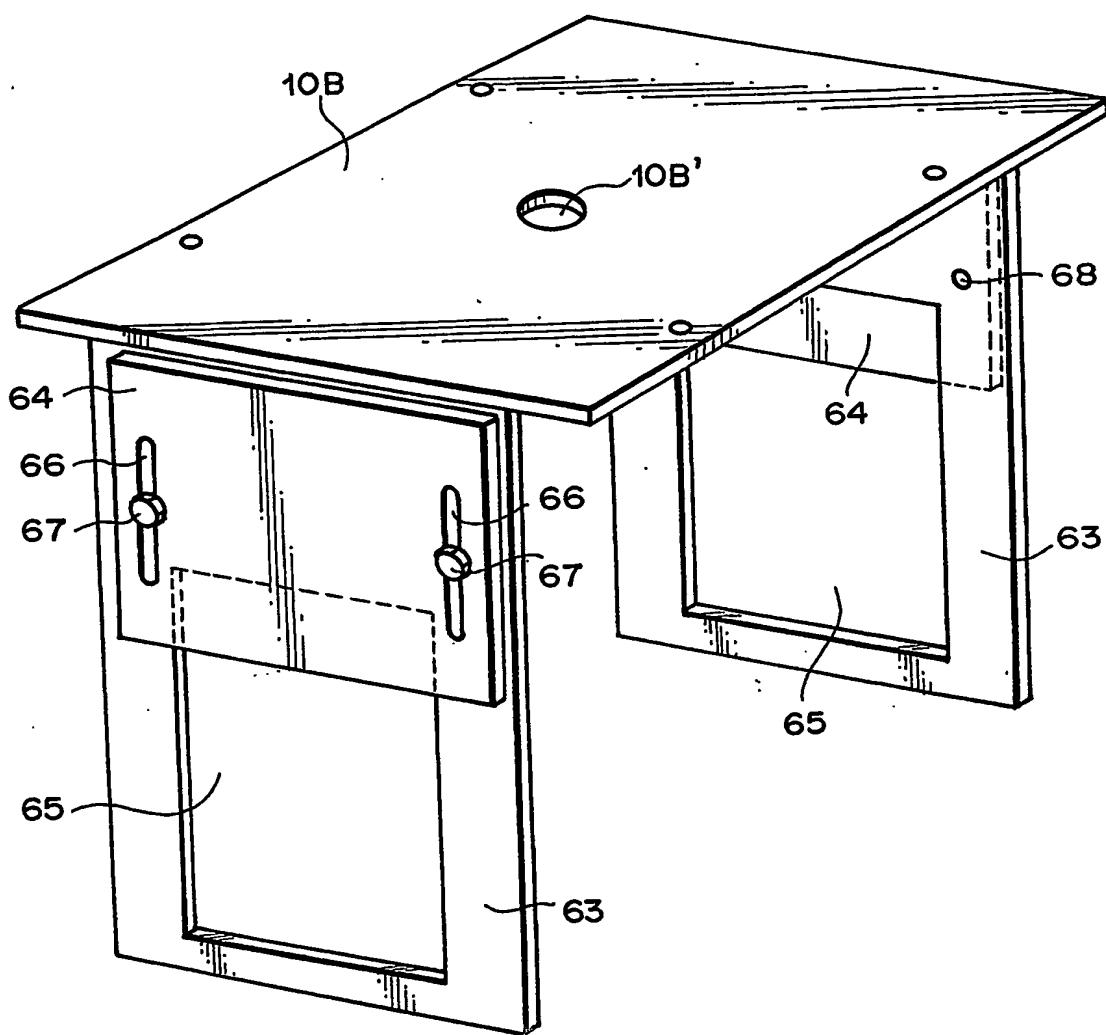
FIG.61

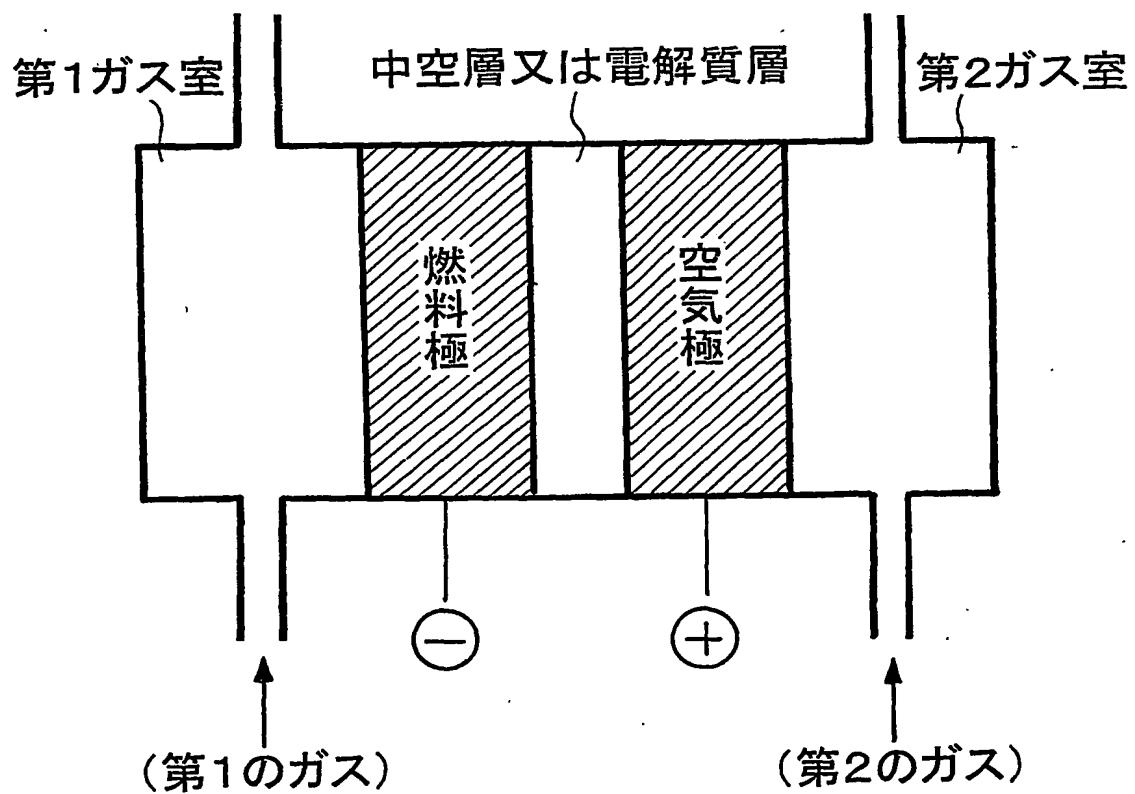
FIG.62

FIG.63

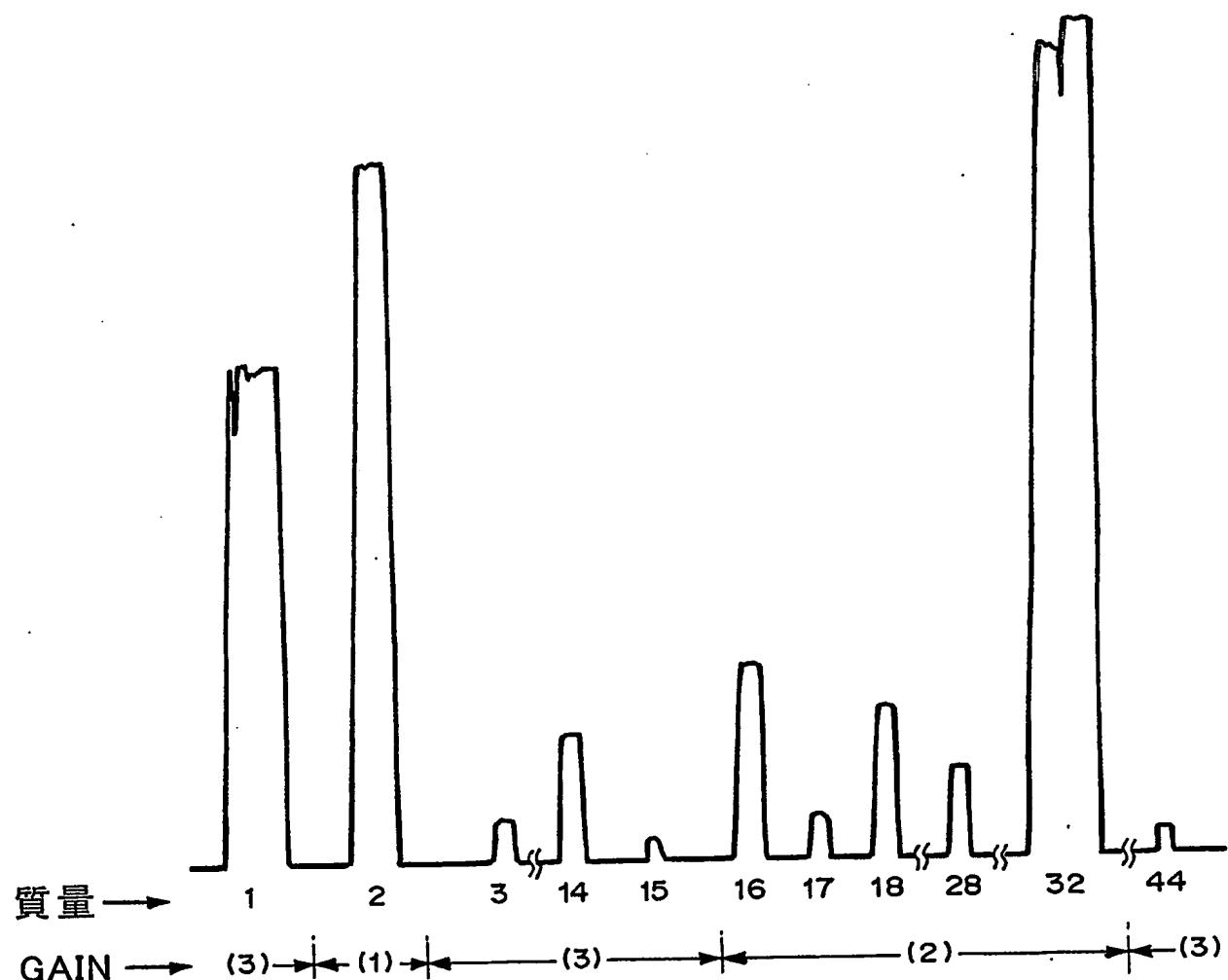


FIG.64

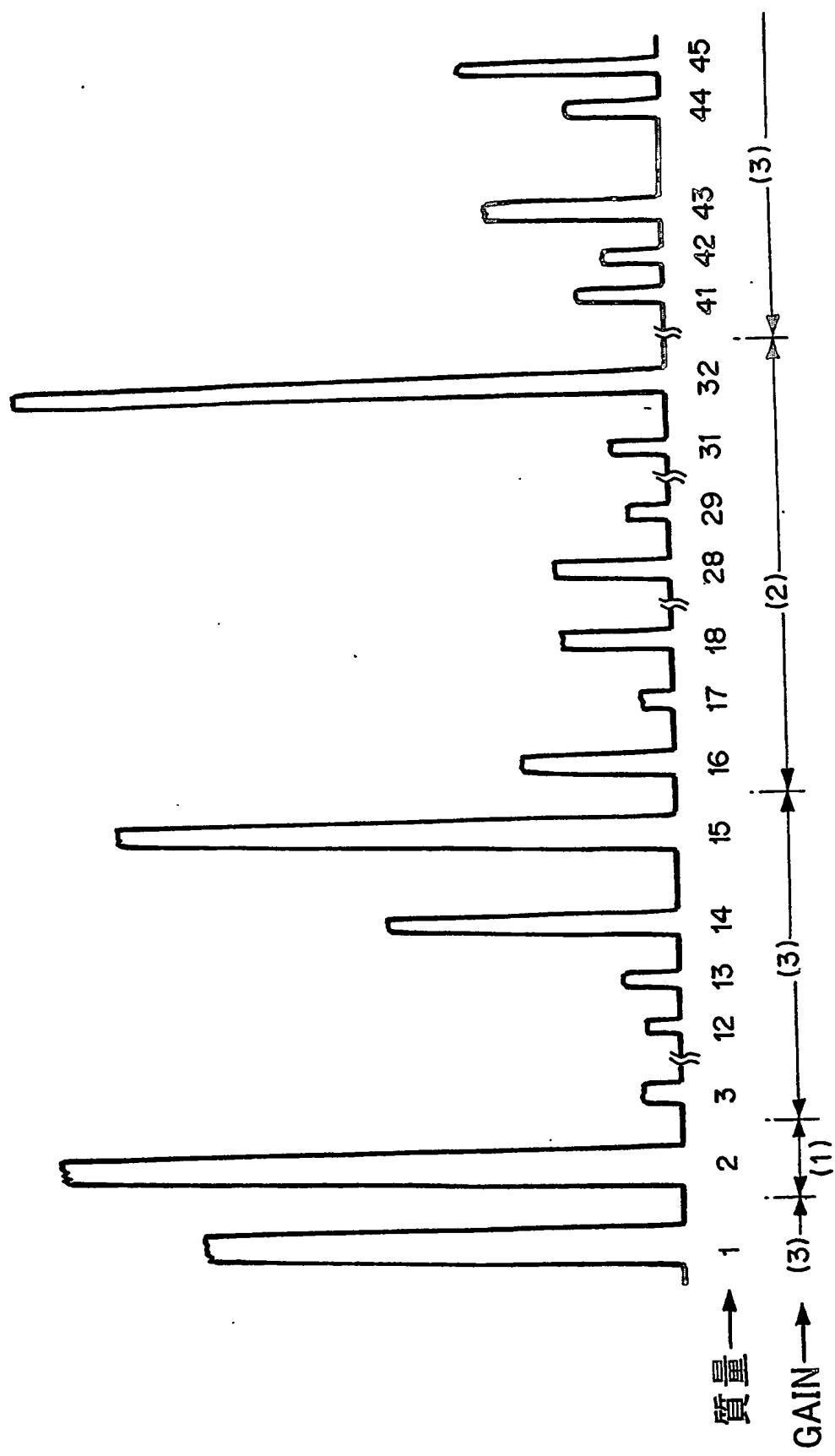


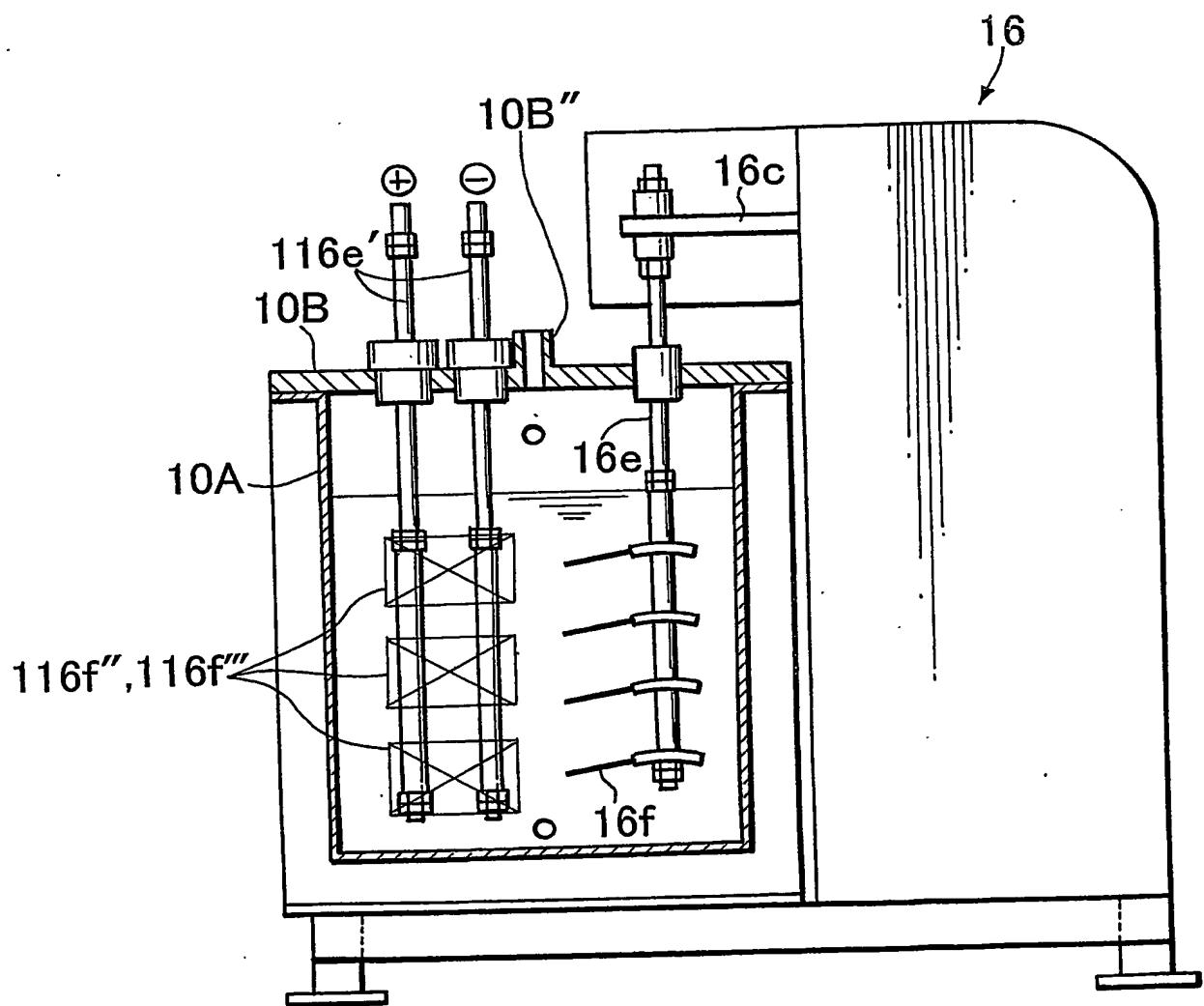
FIG.65

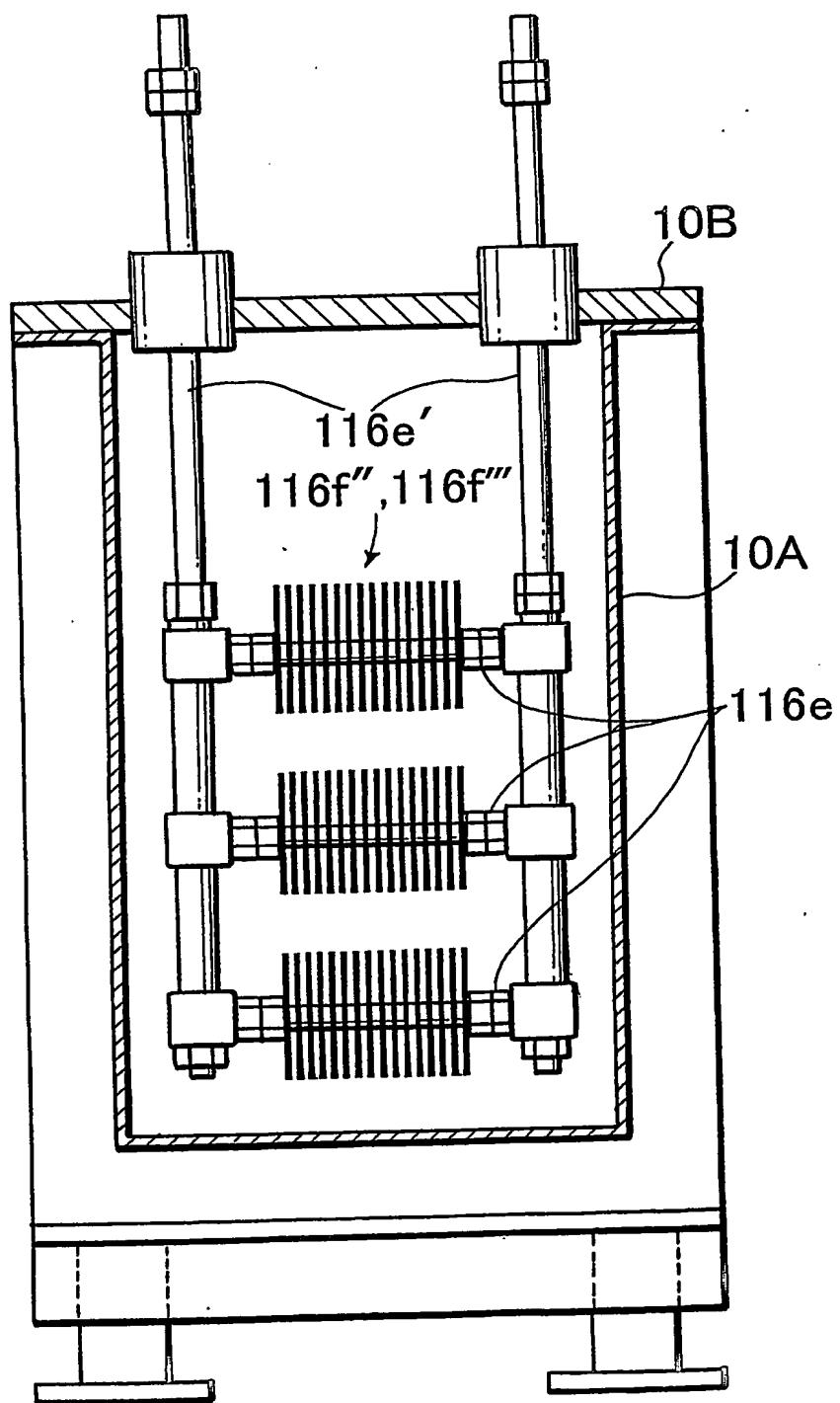
FIG.66

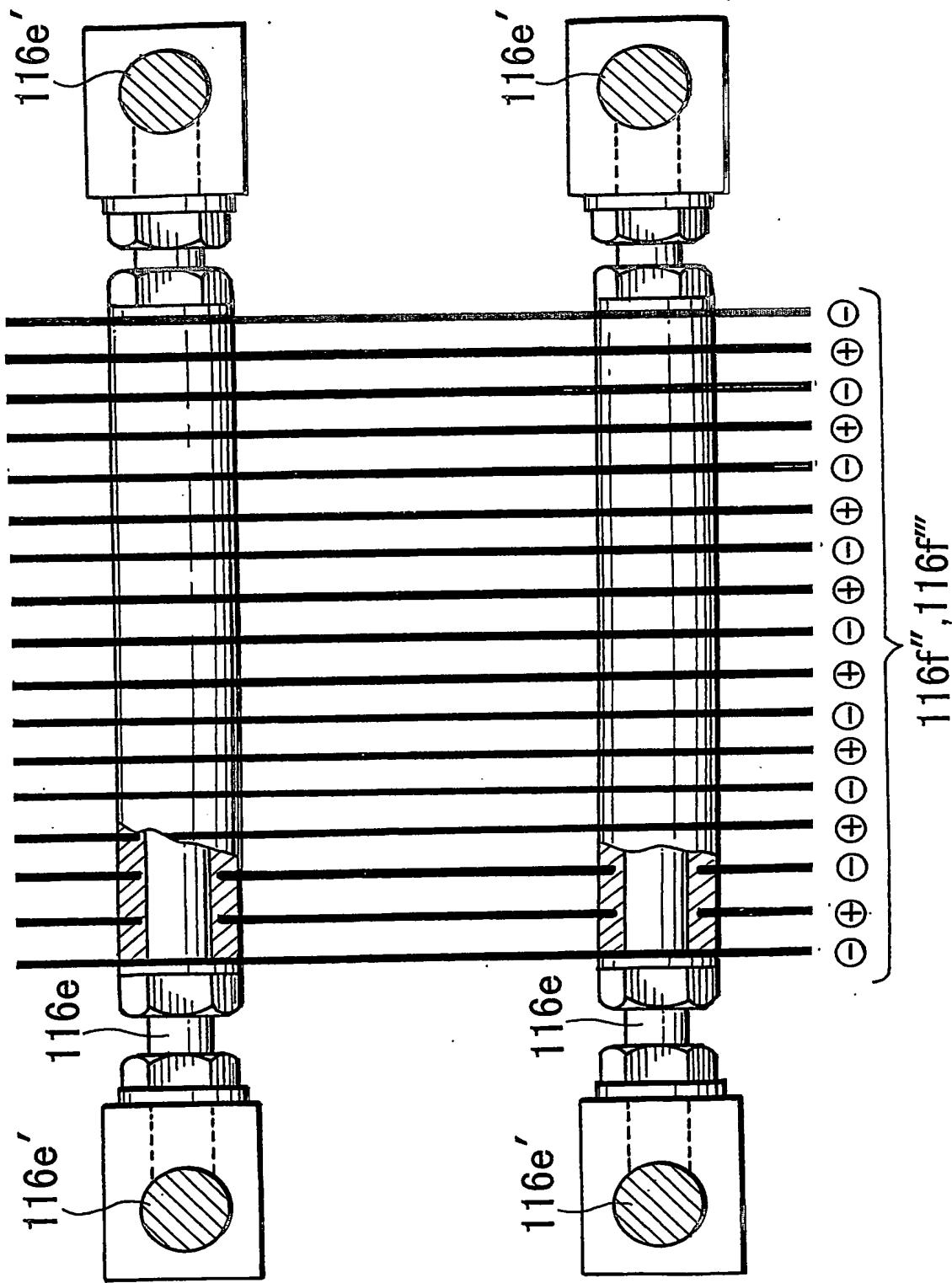
FIG.67

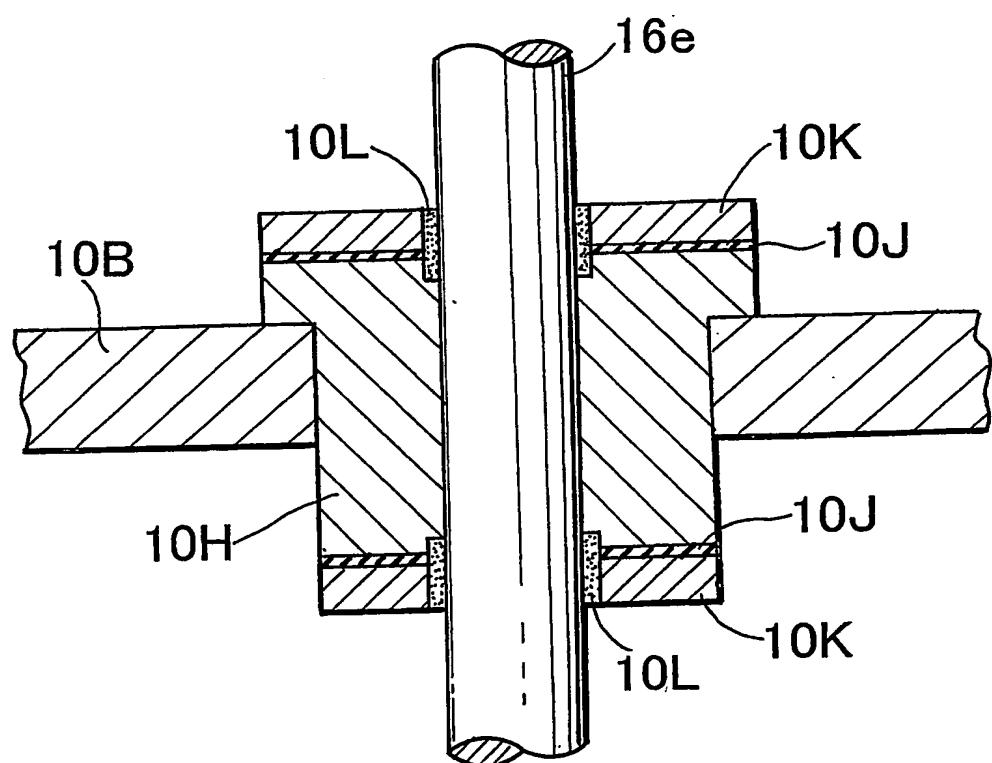
FIG.68

FIG.69

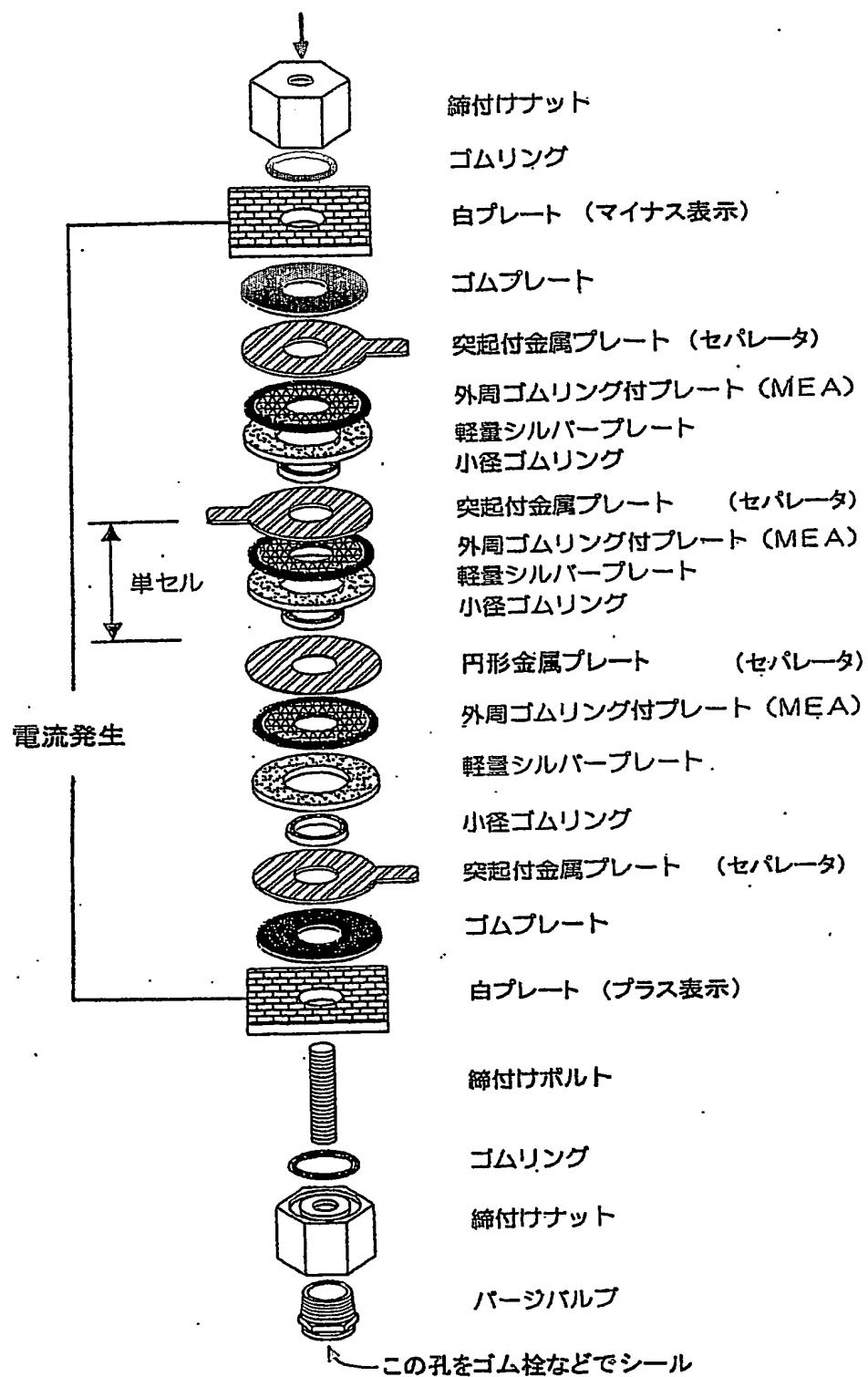


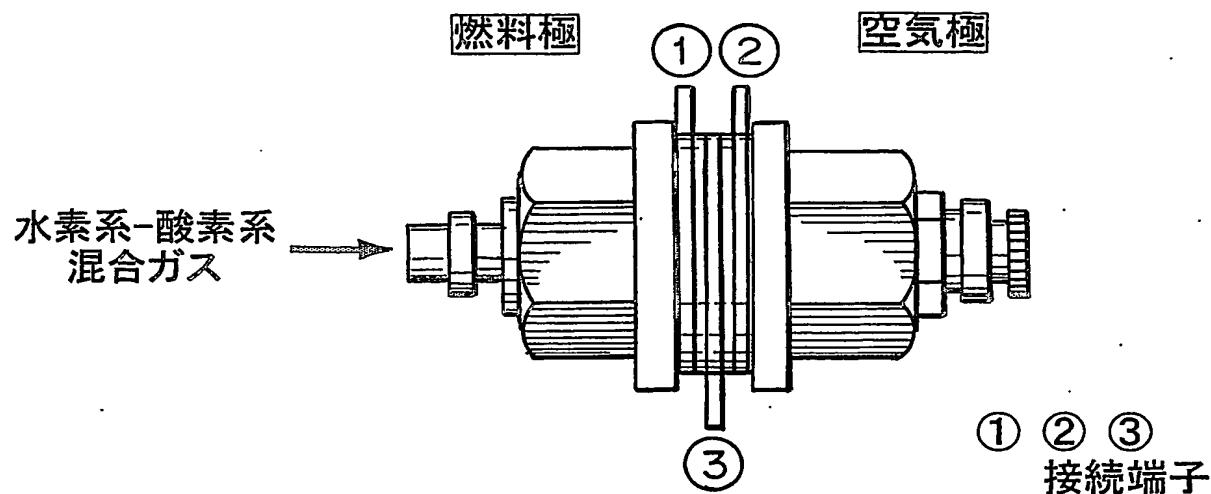
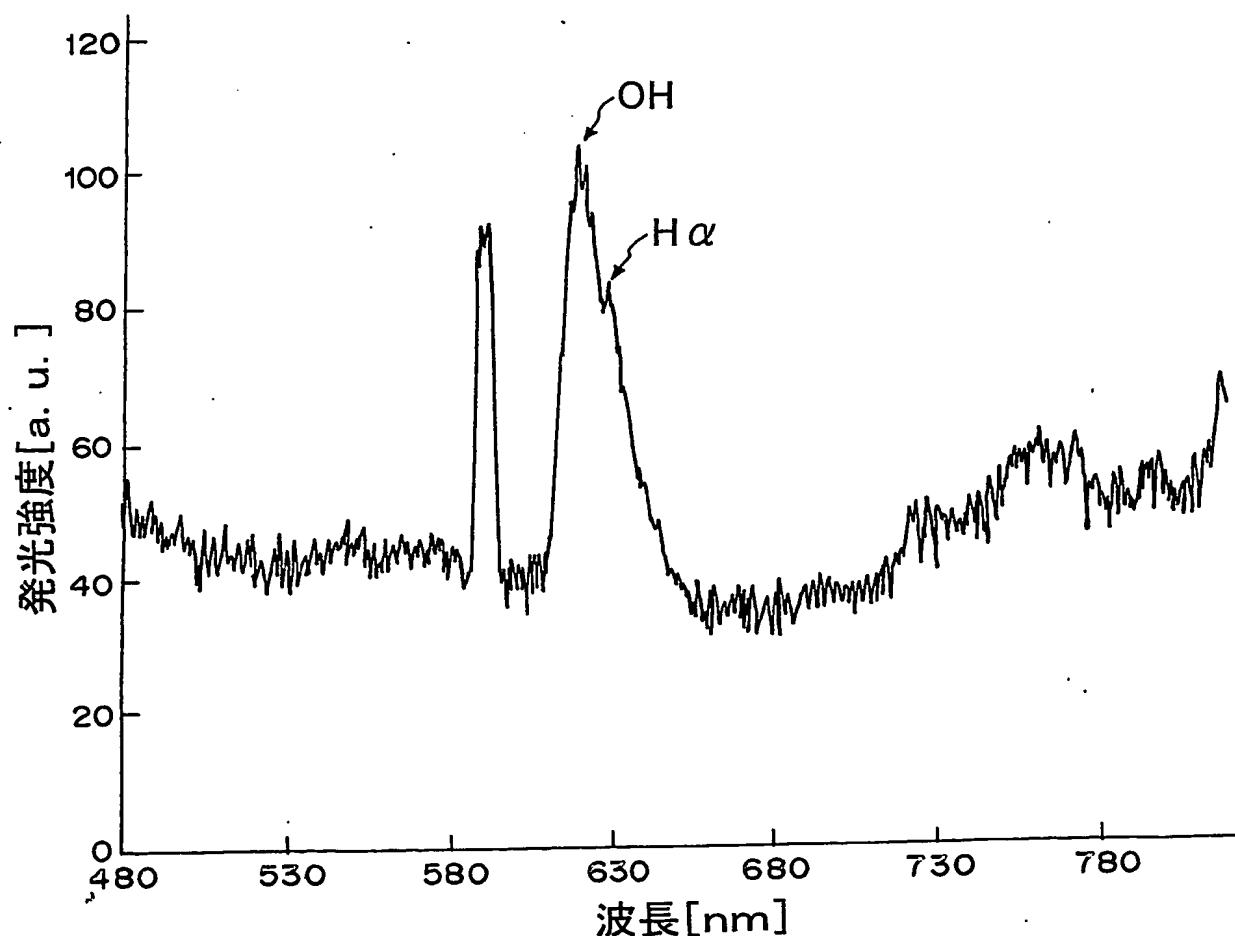
FIG.70**FIG.71**

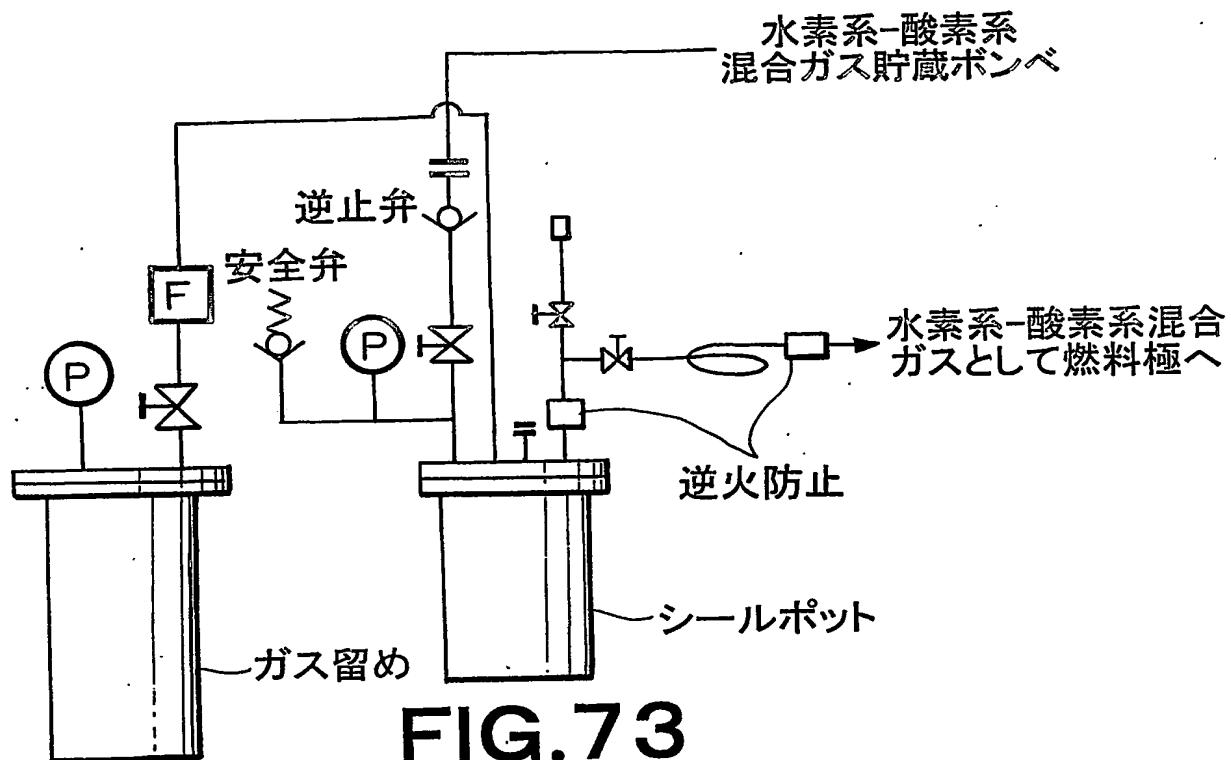
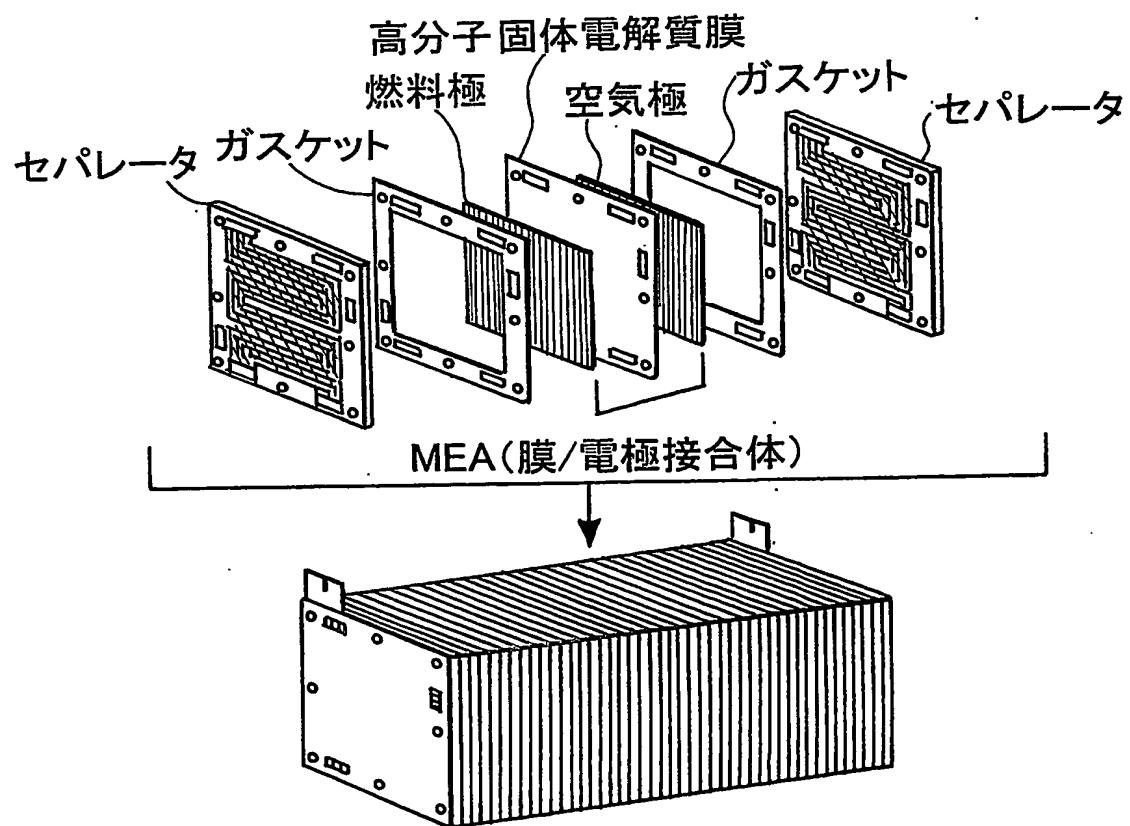
FIG.72**FIG.73**

FIG.74

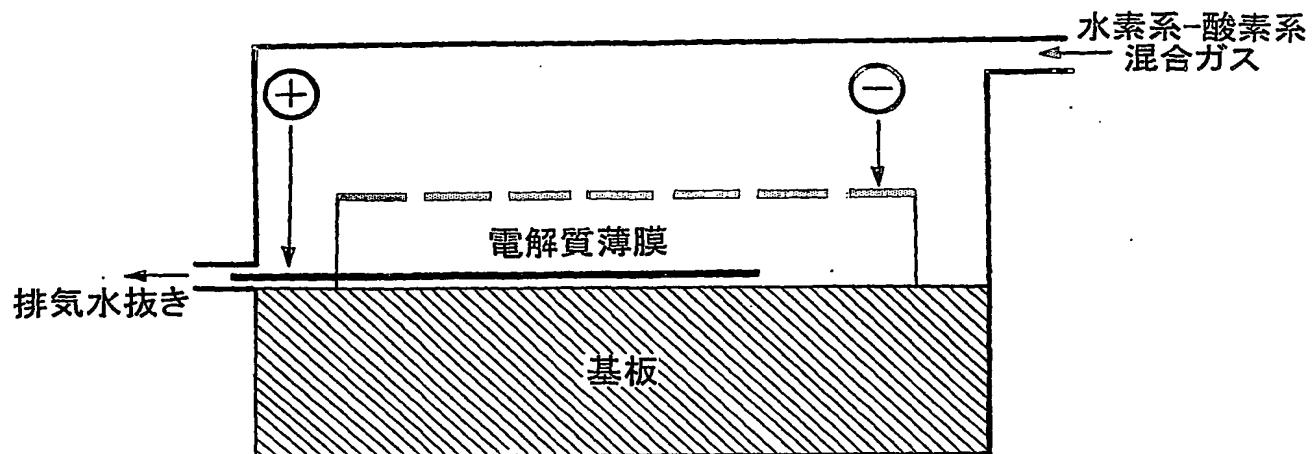


FIG.75

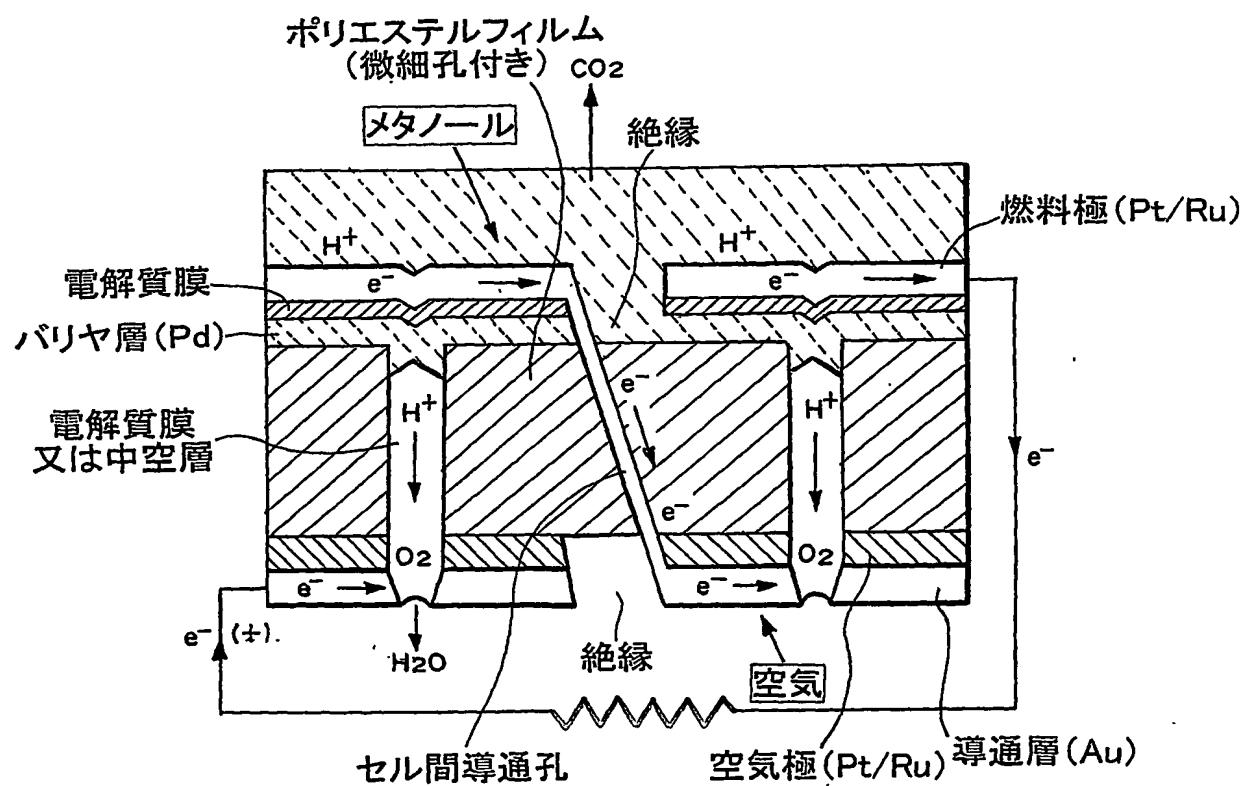


FIG.76

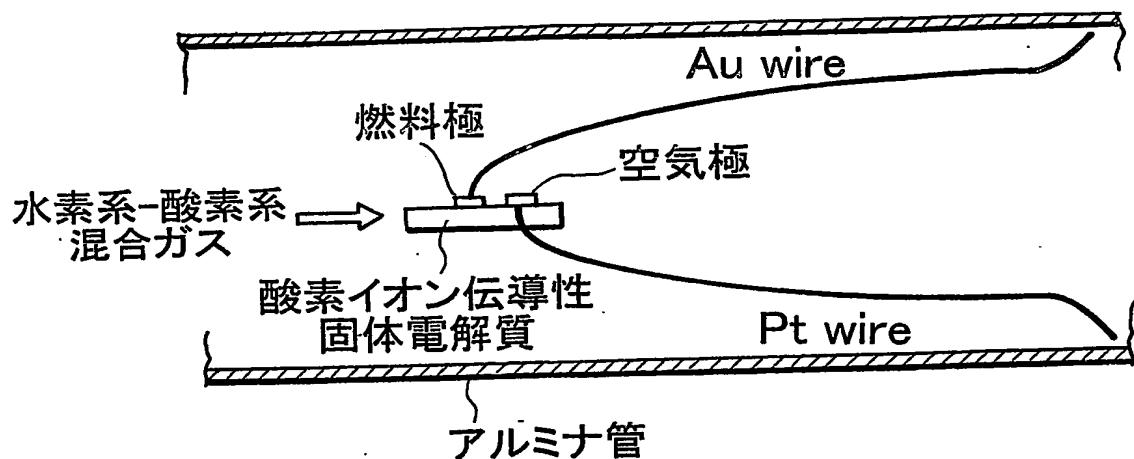
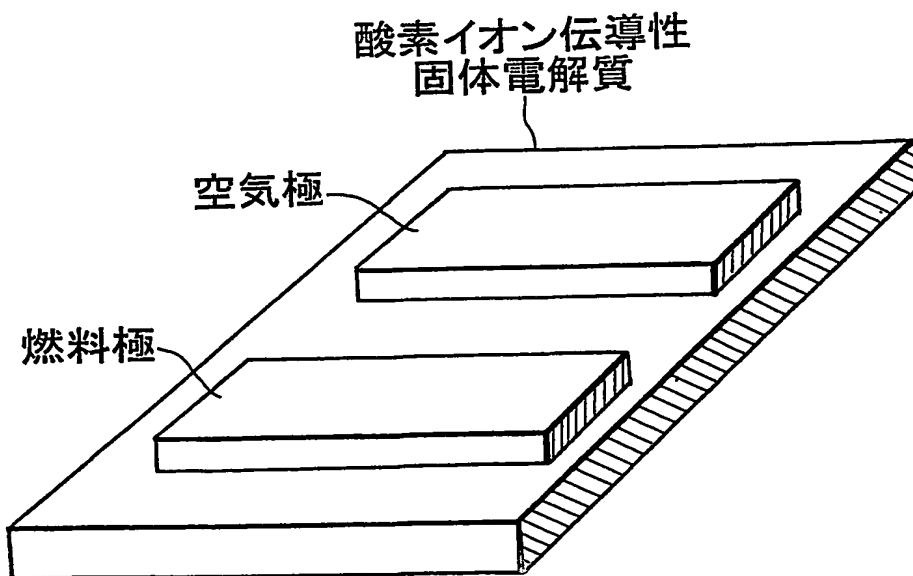


FIG.77



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2004/005497

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int.Cl⁷ C01B3/02, 13/02, H01M8/02, H01M8/06, C25B1/02

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

Int.Cl⁷ C01B3/00-4/00, 13/00-13/08, H01M8/00-8/24, C25B1/02-1/12

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho	1926-1996	Jitsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2004
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971-2004	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	1994-2004

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X A	WO 02/090621 A1 (Nippon Tekuno Kabushiki Kaisha), 14 November, 2002 (14.11.02), Full text; Figs. 1 to 29 (Family: none)	1-7, 9, 11-16 8, 10, 17-19
X A	WO 95/06144 A1 (Yoshihiko TAKESHITA), 02 March, 1995 (02.03.95), Full text; Figs. 1 to 7 (Family: none)	1-7, 9 8, 10-19
P, X	WO 03/048424 A1 (Nippon Tekuno Kabushiki Kaisha), 12 June, 2003 (12.06.03), Full text; Figs. 1-55E (Family: none)	1-7, 9, 11-16

 Further documents are listed in the continuation of Box C. See patent family annex.

* Special categories of cited documents:	
"A"	document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
"E"	earlier application or patent but published on or after the international filing date
"L"	document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
"O"	document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
"P"	document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed
"T"	later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
"X"	document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
"Y"	document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art
"&"	document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search
26 July, 2004 (26.07.04)Date of mailing of the international search report
10 August, 2004 (10.08.04)Name and mailing address of the ISA/
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2004/005497

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 03/000395 A1 (Nippon Tekuno Kabushiki Kaisha), 03 January, 2003 (03.01.03), (Family: none)	1-19
A	JP 2002-313401 A (Kabushiki Kaisha Furaren), 25 October, 2002 (25.10.02), (Family: none)	1-19
A	JP 11-7966 A (Yoshio KUROSAWA), 12 January, 1999 (12.01.99), (Family: none)	1-19
A	JP 3-500042 A (Meyer Stanley A.), 10 January, 1991 (10.01.91), & WO 89/12704 A1 & US 4826581 A & US 4936961 A & US 5149407 A & EP 333854 A1	1-19

INTERNATIONAL SEARCH REPORTInternational application No.
PCT/JP2004/005497**Box No. II Observations where certain claims were found unsearchable (Continuation of item 2 of first sheet)**

This international search report has not been established in respect of certain claims under Article 17(2)(a) for the following reasons:

1. Claims Nos.:
because they relate to subject matter not required to be searched by this Authority, namely:

2. Claims Nos.:
because they relate to parts of the international application that do not comply with the prescribed requirements to such an extent that no meaningful international search can be carried out, specifically:

3. Claims Nos.:
because they are dependent claims and are not drafted in accordance with the second and third sentences of Rule 6.4(a).

Box No. III Observations where unity of invention is lacking (Continuation of item 3 of first sheet)

This International Searching Authority found multiple inventions in this international application, as follows:

(See extra sheet.)

1. As all required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers all searchable claims.
2. As all searchable claims could be searched without effort justifying an additional fee, this Authority did not invite payment of any additional fee.
3. As only some of the required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers only those claims for which fees were paid, specifically claims Nos.:

4. No required additional search fees were timely paid by the applicant. Consequently, this international search report is restricted to the invention first mentioned in the claims; it is covered by claims Nos.:

Remark on Protest

- The additional search fees were accompanied by the applicant's protest.
 No protest accompanied the payment of additional search fees.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2004/005497

Continuation of Box No.III of continuation of first sheet(2)

For the reasons below, this international application contains two inventions not satisfying the unity of invention.

Main Invention: Claims 1-7, 12-19

Second Invention: Claims 8-11

The special technical feature of claims 1-7 is a hydrogen-based gas containing "H, H₂, H₃ and/or HD and OH". While the special technical feature of claims 12-19 is a hydrogen gas "produced by vibrating a vibrating motor by means of an inverter at 10 to 500 Hz, transmitting this vibration to a vibrating rod through a vibration stress dispersing means, vibrating one or more vibrating blades fixed to the vibrating rod with an amplitude of 0.01 to 30.0 mm at a frequency of vibration of 500 to 30,000 times/min, and thereby electrolyzing an electrolyte while stirring and vibrating it. According to the description, this hydrogen-based gas is one containing "H, H₂, H₃ and/or HD and OH". Therefore, claims 1-7 and claims 12-19 have the common special technical feature. The special technical feature of claims 8-11 is a fuel battery having "a unit cell that comprises a fuel electrode, an air electrode, and a hollow layer disposed between them or a stack of such unit cells". Consequently, claims 8-11 do not have any special technical feature common to the other claims.

A. 発明の属する分野の分類（国際特許分類（IPC））

Int. C1' C01B3/02, 13/02, H01M8/02, H01M8/06, C25B1/02

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料（国際特許分類（IPC））

Int. C1' C01B3/00-4/00, 13/00-13/08, H01M8/00-8/24,
C25B1/02-1/12

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1926-1996年
日本国公開実用新案公報	1971-2004年
日本国実用新案登録公報	1996-2004年
日本国登録実用新案公報	1994-2004年

国際調査で使用した電子データベース（データベースの名称、調査に使用した用語）

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
X	WO 02/090621 A1 (日本テクノ株式会社)	1-7, 9, 11-16
A	2002. 11. 14, 全文, FIG. 1-29 (ファミリーなし)	8, 10, 17-19
X	WO 95/06144 A1 (竹下義彦)	1-7, 9
A	1995. 03. 02, 全文, 図1-7 (ファミリーなし)	8, 10-19

 C欄の続きにも文献が列挙されている。 パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献（理由を付す）
- 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

26. 07. 2004

国際調査報告の発送日

10. 8. 2004

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)
郵便番号100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官（権限のある職員）

後藤政博

4G 8926

電話番号 03-3581-1101 内線 6787

C(続き) .	関連すると認められる文献	
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
P X	WO 03/048424 A1 (日本テクノ株式会社) 2003. 06. 12, 全文, FIG. 1-55E (ファミリーなし)	1-7, 9, 11-16
A	JP 03/000395 A1 (日本テクノ株式会社) 2003. 01. 03 (ファミリーなし)	1-19
A	JP 2002-313401 A (株式会社フラーレン) 2002. 10. 25 (ファミリーなし)	1-19
A	JP 11-7966 A (黒澤良夫) 1999. 01. 12 (ファミリーなし)	1-19
A	JP 3-500042 A (メイヤー スタンリー エイ) 1991. 01. 10 & WO 89/12704 A1 &US 4826581 A &US 4936961 A &US 5149407 A &EP 333854 A1	1-19

第II欄 請求の範囲の一部の調査ができないときの意見（第1ページの2の続き）

法第8条第3項（PCT17条(2)(a)）の規定により、この国際調査報告は次の理由により請求の範囲の一部について作成しなかった。

1. 請求の範囲 _____ は、この国際調査機関が調査をすることを要しない対象に係るものである。つまり、
2. 請求の範囲 _____ は、有意義な国際調査をすることができる程度まで所定の要件を満たしていない国際出願の部分に係るものである。つまり、
3. 請求の範囲 _____ は、従属請求の範囲であってPCT規則6.4(a)の第2文及び第3文の規定に従って記載されていない。

第III欄 発明の単一性が欠如しているときの意見（第1ページの3の続き）

次に述べるようにこの国際出願に二以上の発明があるとこの国際調査機関は認めた。

特別ページ参照

1. 出願人が必要な追加調査手数料をすべて期間内に納付したので、この国際調査報告は、すべての調査可能な請求の範囲について作成した。
2. 追加調査手数料を要求するまでもなく、すべての調査可能な請求の範囲について調査することができたので、追加調査手数料の納付を求めなかった。
3. 出願人が必要な追加調査手数料を一部のみしか期間内に納付しなかったので、この国際調査報告は、手数料の納付のあった次の請求の範囲のみについて作成した。
4. 出願人が必要な追加調査手数料を期間内に納付しなかったので、この国際調査報告は、請求の範囲の最初に記載されている発明に係る次の請求の範囲について作成した。

追加調査手数料の異議の申立てに関する注意

- 追加調査手数料の納付と共に出願人から異議申立てがあった。
 追加調査手数料の納付と共に出願人から異議申立てがなかった。

(第III欄の続き)

以下の理由により、この国際出願は発明の単一性を満たさない2つの発明を含む。

主発明： 「請求の範囲1～7、12～19」

第2発明： 「請求の範囲8～11」

請求の範囲1～7の特別な技術的特徴は、「Hと、H₂と、H₃および／またはHDと、OHと」を含む水素系ガスである。これに対して、請求の範囲12～19の特別な技術的特徴である「インバータにより振動モータを10～500Hzで振動させ、この振動を振動応力分散手段を介して振動棒に伝達し、該振動棒に一段または多段に固定された振動羽根を振幅0.01～30.0mm及び振動数500～30000回／分で振動させることにより、電解液を振動攪拌しながら電気分解して得られた」水素系ガスは、明細書によると「Hと、H₂と、H₃および／またはHDと、OHと」を含む水素系ガスであるから、請求の範囲1～7と請求の範囲12～19とは、共通な特別な技術的特徴を有する。また、請求の範囲8～11の特別な技術的特徴は、燃料電池において、燃料極と空気極との「間に介在する中空層とを含んでなる単セルまたはそれを積層したスタック」を有する点であるから、他の請求の範囲との間には共通な特別な技術的特徴を有しない。